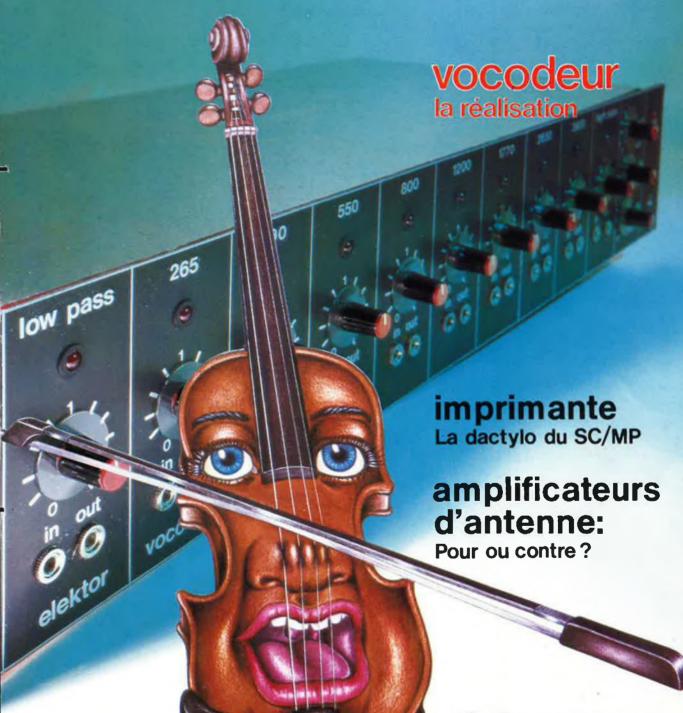
elektor

no.21 mars 1980

8 FF 63 FB

électronique pour labo et loisirs



effets sonores

SUISSE: ITALIE: ESPAGNE: CANADA: CANADA: ALGERIE:

TUNISIE:

4,60 FS 2000 Lires 180 Pesetas 1,75 \$ (surface) 2,55 \$ (par avion) 10 Dinars 1000 Mil.





mars 1980

3e année

ELEKTOR sarl

B.P. 59; 45, Grand' Rue; Le Doulieu; 59940 Estaires

Tél.: (28) 43.86,61

Tél.: (28) 43.86.61 Telex: 132 167 F Heures d'ouverture: 8h30 - 12h45 et 13h30 - 16h45,

du lundi au vendredi

Banque: Crédit Lyonnais Bailleul Compte no.: 6660.70030X CCP Lille 7-163-54R

Veuillez libeller tous vos chèques à l'ordre de Elektor sarl

Elektor parait mensuellement

Le numéro 25/26 (juillet/août) est un numéro double

ABONNEMENTS: Elektor sarl Etranger Abonnement 1980 complet (11 numéros) 100 FF 80 FF 74 FF Abonnement à partir d'avril 1980 59 FF

Les anciens numéros sont disponibles au prix indiqué sur la couverture du numéro demandé (cf bon de commande)

Changement d'adresse: Veuillez nous le communiquer au moins six semaines à l'avance. Mentionnez nouvelle et ancienne adresse, en joignant si possible une étiquette ayant servi à vous envoyer l'un des derniers numéros

DIRECTEUR DE LA PUBLICATION: Robert Safie REDACTION-FRANCE: Bernard Develter (responsable) Jean François Desclaux

EDITEUR: W. van der Horst

REDACTEURS TECHNIQUES

J. Barendrecht G.H.K. Dam P. Holmes E. Krempelsauer G. Nachbar A. Nachtmann K.S.M. Walraven P. de Winter

Questions techniques par téléphone uniquement le lundi entre 13h30 et 16h30

Les questions par écrit seront adressées au département QT. Prière de joindre une enveloppe adressée à vous même et un timbre ou un coupon-réponse international.

Toute correspondance sera adressée au département concerné à l'aide des initiales suivantes:

= question technique RE = rédaction (propositions d'articles, etc.)

PUB = publicité ADM = administration

FPS

ABO = abonnements = circuits imprimés

Elektor
TARIF DE PUBLICITE: Un tarif national pour les publicités insérées dans l'édition française de Elektor et un tarif international pour les publicités insérées dans les éditions néerlandaise, allemande et anglaise peuvent être obtenus sur simple demande.

DROITS D'AUTEUR

Dessins, photographies, projets de toute nature et spécialement de circuits imprimés, ainsi que les articles publiés dans Elektor bénéficient du droit d'auteur et ne peuvent être en tout ou en partie ni reproduits ni imités sans la permission écrite préalable de la Société éditrice ni à

Certains circuits, dispositifs, composants, etc. décrits dans cette revue peuvent bénéficier des droits propres aux brevets; la Société éditrice n'accepte aucune responsabilité du fait de l'absence de mention à ce

Conformément à l'art. 30 de la Loi sur les Brevets, les circuits et schémas publiés dans Elektor ne peuvent être réalisés que dans des buts privés ou scientifiques et non-commerciaux.

L'utilisation des schémas n'implique aucune responsabilité de la part de la Société éditrice.

La Société éditrice n'est pas tenue de renvoyer des articles qui lui parviennent sans demande de sa part et qu'elle n'accepte pas pour publication

Si la Société éditrice accepte pour publication un article qui lui est envoyé, elle est en droit de l'amender et/ou de la faire amender à ses frais; la Société éditrice est de même en droit de traduire et/ou de faire traduire un article et de l'utiliser pour ses autres éditions et activités contre la rémunération en usage chez elle.

DROIT DE REPRODUCTION:

Elektuur B.V. 6190 AB Beek (L), Pays Bas Elektor Verlag GmbH, 5133 Gangelt, RFA Elektor Publishers Ltd, Canterbury CT1 1PE, Kent, U.K. JCE, 20092 Cinisello B., Milan, Italie Distribution en France: NMPP Elektor sarl au capital de 100000F RC-B 313.388.688 SIRET-313.388.688.000 19 APE 5112 ISSN0181-7450 imprimé aux Pays Bas © Elektor sarl

Qu'est-ce qu'un TUN? Qu'est un 10 n? Qu'est le EPS? Qu'est le service QT? Pourquoi le tort d'Elektor?

Types de semi-conducteurs

Il existe souvent de grandes similitudes de caractéristiques entre bon nombre de transistors de dénominations différentes. C'est pourquoi, Elektor présente de nouvelles abréviations pour les semiconducteurs usuels:

'TUP' ou 'TUN' (Transistor Universel respectivement de type PNP ou NPN) représente tout transistor basse fréquence au silicium présentant les caractéristiques suivantes:

UCEO, max IC, max hfe, min Ptot, max	20 V 100 m A 100 100 mW
fT, min	100 MHz

Voici quelques types version TUN: les familles des BC 107, BC 108, BC 109; 2N3856A, 2N3859, 2N3860, 2N3904, 2N3947, 2N4124. Maintenant, quelques types TUP: les familles des BC 177, BC 178, la famille du BC 179, à l'exception des BC 159 et BC 179; 2N2412, 2N3251, 2N3906, 2N4126, 2N4291

'DUS' et 'DUG' (Diode Universelle, respectivement au Silicium et au Germanium) représente toute diode présentant les caractéristiques suivantes:

	DUS	DUG
UR, max	25 V	20 V
IF, max	100 mA	35 mA
IR, max	1 μA	100 µA
Ptot, max	250 mW	250 mW
CD, max	5 pF	10 pF

Voici quelques types version DUS': BA 127, BA 217, BA 128, BA 221, BA 222, BA 317, BA 318, BAX 13, BAY 61, 1N914, 1N4148.

Et quelques types version 'DUG': OA 85, OA 91, OA 95, AA 116.

BC 107B, BC 237B, BC 547B représentent des transistors silicium d'une même famille, aux caractéristiques presque similaires, mais de meilleure qualité. En général, dans une même famille, tout type peut s'utiliser indifférement à la place d'un autre type.

Familles BC 107 (-8, -9)

BC 107 (-8, -9), BC 147 (-8, -9), BC 207 (-8, -9), BC 237 (-8, -9), BC 317 (-8, -9), BC 347 (-8, -9), BC 547 (-8, -9), BC 171 (-2, -3), BC 182 (-3, -4), BC 382 (-3, -4), BC 437 (-8, -9), BC 414

Familles BC 177 (-8, -9)

BC 177 (-8, -9), BC 157 (-8, -9), BC 204 (-5, -6), BC 307 (-8, -9), BC 320 (-1, -2), BC 350 (-1, -2), BC 557 (-8, -9), BC 251 (-2, -3), BC 212 (-3, -4), BC 512 (-3, -4), BC 261 (-2, -3), BC 416.

'741' peut se lire indifféremment µA 741, LM 741,

MCS 41, MIC 741, RM 741, SN 72741, etc.

Valeur des résistances et capacités

En donnant la valeur de composants, les virgules et les multiples de zéro sont, autant que possible, omis. Les virgules sont remplacées par l'une des abréviations suivantes, toutes utilisées sur le plan international:

10-12 (pico) р 10-4 (nano-) 10-4 (micro-) 10-3 (milli-) 103 (kilo-) 106 (mega-) 109 G (giga-) Quelques exemples:

Valeurs de résistances: $2k7 = 2.7 k\Omega = 2.700 \Omega$ $470 = 470 \Omega$

Sauf indication contraire, les résistances utilisées dans les schémas sont des 1/4 watt, carbone, de tolérance 5% max. Valeurs de capacités: 4p7 4, 7 pF = 0,000 000 000 0047 F $10 \text{ n} = 0.01 \,\mu\text{F} = 10^{-8} \text{ F}$ La tension en continu des condensateurs autres qu'électrolytiques est supposée être d'au moins 60 V; une bonne règle est de choisir une valeur de tension double de celle d'alimentation.

Points de mesure

Sauf indication contraire, les tensions indiquées doivent être mesurées avec un voltmètre de résistance interne de 20 k Ω/V .

Tension secteur

Les circuits sont calculés pour 220 V, sinus, 50 Hz.

Services aux lecteurs:

- EPS De nombreuses réalisations d'Elektor sont accompagnées d'un modèle de circuit imprimé. La plupart du temps, ces circuits imprimés peuvent être fournis percés, prêts à être montés. Chaque mois, Elektor publie la liste des circuits imprimés disponibles sous le vocable EPS (de l'anglais Elektor Print Service, service de circuits imprimés Elektor).
- Questions Techniques Vous pouvez poser des questions techniques relatives aux articles publiés dans Elektor, à votre choix par écrit ou par téléphone. Dans ce dernier cas, vous pouvez téléphoner le lundi, de 14h.00 à 16h.30. Les lettres contenant des questions techniques doivent être adressées au Département QT; veuillez bien joindre une enveloppe affranchie, adressée à vous-même. Les lettres émanant d'un pays autre que la France doivent être accompagnées d'un coupon-réponse international.
- Le tort d'Elektor Toute modification importante, complément, correction et/ou amélioration à des réalisations d'Elektor est annoncée sous la rubrique 'Le Tort d'Elektor'.

3-49

3-54

3-56

3-65



page 3-14

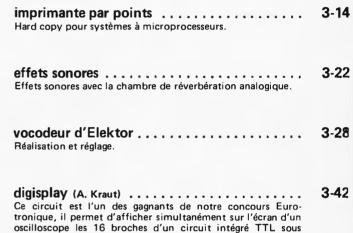
L'imprimante par points permet de conserver sur papier des informations échangées avec un système à microprocesseur. En plus de l'interface pour l'imprimante. cet article présente le logiciel nécessaire à l'impression ainsi qu'un programme de désassemblage.





page 3-22

Face au succès rencontré par la chambre de réverbération analogique (cf Elektor no 5/6), nous avons élaboré un organe de commande produisant un signal d'horloge dont la fréquence et la forme sont variables, ce qui permet de générer de nombreux effets sonores intéressants.





page 3-44

Pour ou contre les amplificateurs d'antenne? Aussi bon soit-il, un amplificateur d'antenne ne pourra jamais remplacer une bonne antenne. Dans certains cas il apportera toutefois des améliorations sensibles, en particulier lorsqu'il s'agit de compenser les pertes d'un réseau de distribution.

pour ou contre les amplificateurs d'antenne? .	3-44
Servent-ils à quelque chose?	

amplificateur d'antenne Cet amplificateur "universel" présente les caractéristiques suivantes: un faible niveau de bruit, un gain important, une dynamique et une gamme de fréquence étendues.

suppression des interférences TV Un "truc" très simple pour éliminer les interférences essentiellement produites par les radio-amateurs.

forme de 0 et de 1.

rayonnement radioactif Exposé des aspects physiques de la radioactivité et de ses effets sur le corps humain.



page 3-28

La réalisation du vocodeur d'Elektor sera facilitée grâce à sa structure modulaire et aux circuits imprimés. Aucun effort n'a été épargné pour rendre accessible la réalisation de ce projet au marché constructeur amateur.

3-60 Ou comment "monter" sa guitare d'une octave sans risquer de casser les cordes.

home-trainer (R. Storn) 3-62 Timer pour entraînement physique systématique.







De nombreux circuits décrits dans Elektor sont accompagnés par un dessin de circuit imprimé. Pour œux qui ne se sentent pas aptes ou qui n'ont pas le temps de réaliser eux-mêmes leurs circuits imprimés, nous leur proposons ces circuits gravés et percés. La plaque-support est faite en matière de qualité supérieure et le prix de vente dépend des frais d'élaboration et de la technologie employée (simple ou double-face, trous métallisés, pastilles étamées, matériaux de base). Ces circuits imprimés EPS sont disponibles chez de nombreux revendeurs de composants. (cf liste des points de vente EPS + ESS) Il est également possible de les commander auprès d'Elektor en joignant 3,75 FF pour les frais de port et d'emballage. Ces circuits vous seront expédiés par retour du courrier ou, en cas de rupture de stock, dans un délai d'environ 3 semaines.

Le paiement doit être effectué à la commande, pour la France, le paiement peut être réalisé:

- par chèque adressé à Elektor Sarl par virement bancaire sur le compte no 6660.70030 X du Crédit Lyonnais
- par chèque ou virement postal sur le compte CCP Lille 7-163-54R

Pour la Belgique, nous n'acceptons pour l'instant que le paiement par Eurochèque ou virement bancaire.

Exemple:				
Carte CPU	(F1)	9851	100,00	
1	2	3	4	
nom du circuit références des articles associes numero du circuit imprime prix en FF, T.V.A. comprise.				

F1: MAI-JUIN 1978		
Récepteur BLU	6031	38,40
mini-récepteur PO	9369	12,85
préco (préampli)	9398	28,40
préco (régulateur)	9399	18,
générateur de fonctions	9453	32,75
Alimentation stabilisée	9465	25,30
Diapositives avec son	9743	12,50
Magnétiseur	9827	12,50
RAM E/S	9846-1	68,—
SC/MP	9846-2	23,50

F2: JUILLET-AOUT 1978		
sifflet à vapeur	1471	17,—
train à vapeur	1473	18,15
pèse-bras imprimé	9343	10,40
Equin	9401	35,—
Antenne MF	9423	14,65
Tête HF	9512-A	1
ampli IF	9689	
ampli BF	9499-1	55,-
Alimentation	9499-2	7
Photographie Kirlian	9831) 4523)	32,75
Carte CPU (F1)	9851	100,—
Préampli pour micro à électret	9866	11,75

F3: SEPTEMBRE-OCTOBRE 1978			
TUP TUN Testeur	9076	34,05	
face avant pour			
TUP TUN Testeur	9076-2	30,25	
table de mixage stéréo	9444	77,25	
voltmètre carte d'affichage	9817 } 9817-2 ∮	26,65	
carte bus (F1, F2)	9857	36,50	

voltmètre de crête carte extension mémoire	9860	20,—
(F1, F2)	9863	150,—
carte Hex I/O (F1, F2)	9893	200,—
module une octave (piano)	9914	39,50
filtres + préampli (piano)	9981	70,—
alimentation (piano)	9979	24,50
générateur de notes		
universel	9915	88,75
F4: NOVEMBRE-DECEME	RE 1978	
Jeu de billes	9753	31,25
carte RAM 4 k	9885	175,—

F4: NOVEMBRE-DECEMBRE 1978		
Jeu de billes	9753	31,25
carte RAM 4 k	9885	175,—
alimentation pour SC/MP	9906	43,50
chambre de réverbération	9913-1	51,50
circuit d'extension	9913-2	17,50
mini-fréquencemètre	9927	32.—
modulateur UHF-VHF	9967	16,—
version de base TV-scope:		-,
ampli d'entrée	9968-1	21,—
circuit principal	9968-2	41.25
mélangeur vidéo	9968-3	20.25
circuit de synchro	9968-4	20,25
alimentation	9968-5	15,65
compteur de vitesse		
pour bicyclette	78041	14,25

F5/6: EDITION SPECIALE	78/79	
Réducteur dynamique		
de bruit	1234	14,95
Adapteur BLU	9641	15,45
Chasse au lièvre	9764	51,85
Fréquencemètre 1/4 GHz:		
Base de temps et		
commandes	9887-1	120,
Compteur et affichage	9887-2	105, —
Ampli d'entrée BF	9887-3	18,25
Ampli d'entrée HF	9887-4	17,50
Interface cassette	9905	30,75
Consonant	9945	75,—
Chambre de réverberation		
analogique	9973	61,50

F7:JANVIER 1979		
simulateur RIAA détecteur de métaux	4039	10,60
sensible	9750	27,15
minuterie longue durée	9902	14,25
Preconsonant	9954	25,—
clavier ASCII	9965	76,25
TV-scope-version améliorée		
plaque mémoire	9969-1	50,—
circuit de déclenchement	9969-2	19,90
base de temps entrée	9969-3	19,90
buffer pour bus de données	9972	16,—
un sablier qui caquette	9985	24,25
F8: FEVRIER 1979		
digicarillon	9325	33,45

F8: FEVRIER 1979		
digicarillon	9325	33,45
mini récepteur ondes		
courtes	9920	20,50
Luminant:		
détecteur et commande	9949-1	27,15
commande de l'affichage	9949-2	35,90
affichage	9949-3	15,—
Elekterminal	9966	82,50
spiroscope	9970	29,85
voltmètre numérique		
universel	79005	29,35
adapteur pour millivolt-		
mètre alternatif	79035	21,25

F9: MARS 1979 dispositifs d'affichage à		
LEDs: voltmètre avec affichage circulaire 32 diodes voltmètre pour 16 diodes	9392-1 9392-3	17,75 12,50

affichage rectiligne 16		
diodes	9392-4	11,25
compte-tours	9460	17,
thermomètre:		
convertisseur température	'	
tension	9755-1	26,05
comptage et affichage	9755-2	28,80
système d'alarme centralisé:		
poste central	9950-1	31,25
poste esclave	9950-2	27,50
poste d'alarme	9950-3	15,—
fer à souder à température		
réquiée	9952	20.65
-3-	-	,,,,

F10: AVRIL 1979		
amplificateur TDA 2020	9144	21,25
clignoteur	9203	15,50
préamplificateur HF	9413	12,50
sonde à effet de champ	9427	15,—
base de temps de précision	9448	24,75
alim, pour base de temps	9448-1	12,50
horloge digitale		
multifonctions	9500	40,—
biofeedback vidéo:		
amplificateur alpha	9825-1	29,75
générateur vidéo	9825-2	27,50
préampli pour tête de		

5/6: EDITION SPECIALI éducteur dynamique e bruit dapteur BLU nasse au lièvre	1234 9641 9764	14,95 15,45 51,85	lecteure dynamique tête de turc	9911 79006	40,50 22,50
réquencemètre 1/4 GHz:			E11. MAL 1070		
Base de temps et			F11: MAI 1979		
commandes	9887-1	120,	générateur sinusoïdal à		
Compteur et affichage	9887-2	105, —	fréquences discrêtes	9948	27,50
Ampli d'entrée BF	9887-3	18,25	clap switch	79026	15,50
Ampli d'entrée HF	9887-4	17,50	alimentation de labora-	70020	10,00
terface cassette	9905	30,75	toire robuste	79034	24,
onsonant	9945	75,—	stentor	79070	37,—
nambre de réverberation			assistentor	79071	24.—
analogique	9973	61,50	u33131611101	75071	24,—
7:.IANVIER 1979			E12: ILIM 1070		

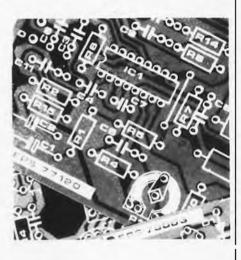
F12: JUIN 1979		
ioniseur électromètre électrodes imprimées	9823 9826-1 9826-2	30,— 12,50 10,50
générateur de trains d'ondes microordinateur BASIC interface pour systèmes	79017 79075	30,— 75,—
àμP	79101	15,50

F13/14: CIRCUITS DE	VACANCES '	1979
fréquencemètre pour synthétiseurs	79114	17,—
la fin des animateurs de radio	79505	21,
amplificateur pour servomoteur	79509	7,50
émetteur à ultrasons pour casque	79510	18,—
récepteur à ultrasons pour casque	79511	17,50
chargeur de batterie automatique	7951 7	16,—
F15: SEPTEMBRE 193	79	

F15: SEPTEMBRE 1979		
digiscope	9926-1	56,2 5
affichage pour digiscope	9926-2	15,65
platine FI pour tuner FM	78087	20,75
chargeur d'accumulateurs		
au cadmium-nickel	79024	20.—
arbitre électronique	7903 3	23,50
générateur simple de sons		
bizarres	79077	15,75
décodeur stéréo	79082	22,—
Elekarillon	79095	56,—

F16. OCTOBRE 1979		
détecteur d'approche	9974	26,50
extension mémoire pour		
l'Elekterminal	79038	56,—
modulateur en anneau	79040	-23,25
digirafad:		
circuit principal	79088-1	
alimentation et horloge	79088-2	51,—
circuit d'affichage	79088-3	
gate-dip	79514	14,25
accord par touches		
sensitives	79519	38,75
F17: NOVEMBRE 1979		
fuzz-box réglable	9984	14,—
amplificateur téléphonique:	0007.4	20.50
circuit principal capteur	9987-1 9987-2	20,50 16,—
clignoteur de puissance	78003	13,—
générateur sinusoidal	79019	17,50
ordinateur pour jeux TV:	, , , ,	17,00
circuit principal avec		
documentation	79073	187,50
alimentation	79073-1	29,—
circuit imprimé clavier documentation seule	79073-2 79073-D	43,—
Goodine itation segle	13013-D	12,50

affichage numérique de fréquence d'accord circuit principal circuit d'affichage	80021-1 80021-2	57,50 26,—
F19: JANVIER 1980 TOS-mètre top-amp top-preamp codeur SECAM	79513 80023 80031 80049	11,25 11,25 41,25 86,—
F20: FEVRIER 1980 golf de poche amplificateur d'autoradio 4 W gradateur sensitif peste électronique train à vapeur nouveau bus pour	9988 77101 78065 80016 80019	15,60 15,60 14,— 11,— 12,—



F18: DECEMBRE 1979		
monoselektor	79039	72,—
pronostiqueur sportif	79053	19,50
programmateur	79093	26,—
convertisseur ondes courtes	79650	14,50

svstème à µP

générateur de couleurs

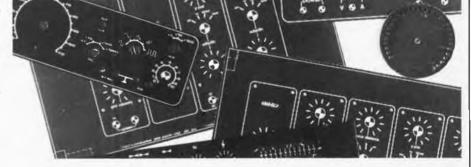
F21: MARS 1980 effets sonores amplificateur d'antenne transposeur d'octave imprimante par points digisplay	80009 80022 80065 80066 80067	28,— 9,— 12,— 69,— 26,50	le
uigispiay	00007	20,50	

80024

e vocodeur d'Elektor 80068-1+292,50 bus 35,— 32,— 80068-3 filtre 80068-4 entrée-sortie alimentation 80068-5 26.-

eps faces avant

*	affichage à LEDs cir-		
	culaire	9392-2	29,25
*	générateur de fonctions	9453-6	24.90
*	Consonant	9945-F	55.—
* *	TV-scope, version de		-
	base	9968-F	23,10
* *	TV-scope, version amé-		,
	liorée	9969-F	23,10
* *	alimentation de labo-		
	ratoire robuste	79034-F	6.25
			-,
* *	monoselektor	79039-F	15,—



61,— 26,50

- * = face avant en métal laqué noir mat ** = face avant en PVC adhésif

ess software service

DISQUES ESS Testeur de réflexes

Horloge digitale Mastermind Sirène à la Kojak RAM diagnostic

ESS001 12,50

ordinateur pour jeux TV: peinture au clavier, horloge, boîte à musique, morpion, (ESS003 15,texte . . . cadre, locomotive.)

NIBL-E ESS004 15,-

pour le SC/MP: alunissage, bataille navale, jeu du NIM, journal luminieux, rythme biologique, programme d'analyse, désassembleur + listing de ces programmes

ESS005 25,-



UN AUTRE GAGNANT!



avec un nouvel oscilloscope professionnel au prix de 15.531 FB... on ne pouvait pas échouer!

La nouvelle gamme améliorée des oscilloscopes Telequipment a un pédigré parfait, car nous fabriquons les meilleurs oscilloscopes à bas prix.

La série D1000 est simple à l'emploi, portable, robuste, et facile à maintenir.

La vente est supportée par un service après-vente mondial.

Telequipment + Tektronix, c.à.d. une combinaison de qualité, "engineering" et expertise – c.à.d. notre garantie de fiabilité.

Modèle	Bande passante	Sensibilité	Modes add	X-Y	x5 Gain	Secs/div. variable	Prix (hors TVA 16%)
D1010	10	5 1*	non	non	non	non	15.531 FB
D1011 D1015	10 15	1 [™] 5	oui non	oui non	oui non	oui non	17.174 FB 19.809 FB
D1016	15	1*	oui	oui	oui	oui	22.785 FB

Accessoires: 2 probes x10 type TP2: 1.160 FB/pièce (hors TVA 16%) *5 mV à bande passante complète et 1 mV à 4 MHz.

TELEQUIPMENT



The world's finest low cost oscilloscopes

Tektronix possède un réseau de distributeurs à travers la Belgique, pour vous économiser un grand déplacement éventuel.

Tektronix®

Tektronix, Mercure Center, Rue de la Fusée, 100 (parallèle au Boulevard Léopold III) 1130 Bruxelles Tél: 02/720.80.20

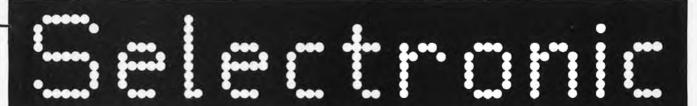
Je commande un oscilloscope no. _____ à ____ FI
Je commande ___ 2XTP2 probes ____ à ___ FI

Envoyez-moi la documentation de la série D1000 Envoyez-moi la liste de vos revendeurs en Belgique

Envoyez-moi la liste de vos revendeurs en E

Fonction:
Firme:
Adresse:

Tél



VENTE PAR CORRESPONDANCE

- Paiement à la commande: ajouter 15 F pour frais. Franco au dessus de 300 F
- Contre Remboursement: + 22,00 F

11, RUE DE LA CLEF **59800 LILLE**

Magasin de vente ouvert de 9h 30 à 12h 30 et de 14h à 19h, du mardi matin au samedi soir. Le lundi après-midi de 15h à 19h. Tél.: (20) 55.98.98

NOUVEAUX KITS

-	TOP-AMP (80023) 30 W 205,00
	TOP-AMP (80023) 60 W 275,00
_	TOP-PREAMP (80031) 340,00
-	Ampli 4 W (77101) 48,00
_	Générateur de couleurs
	(sans lampe) 217,00
_	Bagatelle Electronique 49,90
-	VOCODEUR (80068) 10 filtres
	sans coffret
_	Effets sonores (80003) 215,00
_	Transposeur d'octaves
	(80065)
_	DIGISPLAY (80067) avec
	pince de test 109,00
_	ALLUMAGE ELECTRONIQUE
	"SELECTRONIQUE", Impulsion
	constante à toutes les vitesses de rotation
	Kit complet avec boîtier spécial et
	accessoires de montage 185.00
_	En ordre de marche 285,00
	200,00

L'ENSEMBLE:

89,00) F
0-	

Franco 95,00 F

Nouvelle perceuse

"SPÉCIALE ELECTRONIQUE"

Alimentation 9 à 15 V continu -0,6 A Vitesse: 15 000 t/m Capacité 2,5 mm Fournie avec le support spécial et 3 outils. Prix normal 141,00 F

KITS proposés par SELECTRONIC Ces kits sont élaborés à partir des schémas parus dans ELEKTOR sur la base des circuits EPS. Les kits sont fournis avec le circuit imprimé, les accessoires et et la notice de montage suivant l'article original ELEKTOR.

MUS	INII	-			
Claviers	Kimber	Allen	(décrit d	dans le n ^o	3

de Elektor, ainsi que dans le livre Formant) :
Clavier 3 oct (37 notes) 440,00Clavier 4 oct (49 notes) 517,00
- Clavier 4 oct (49 notes) 517,00
- Clavier 5 oct (61 notes) 627,00
Blocs contacts à fils plaqués OR de
Kimber Allen:
- 1 inverseur 4,40
- double (pour Formant) 5,00
PIANO électronique (voir Elektor N°3)
- Générateur de notes (9915) . 325,00 - Filtres + préampli (9981) . 209,00 - Circuit une octave (9914) . 229,00
- Filtres + préampli (9981) 209,00
- Circuit une octave (9914) 229,00
- Alimentation (9979) 190,00
le clavier en Kimber Allen et ses
contacts
prennent EPS + Face avant.
V/CO /0722 1\ 400 00
- VCO (9723-1) 499,00 - VCF (97241) 205,00
- Interface (9721-1) 179.00
ADSR (9725) 138.50
- Dual VCA (9726) 185,00
- LFO (9727) 175,00
- VCV (9723-1) 499,00 - VCF (97241) . 205,00 - Interface (9721-1) 179,00 - ADSR (9725) . 138,50 - Dual VCA (9726) 185,00 - LFO (9727) . 175,00 - Noise (9728) . 110,00 - COM (9729) . 129,00 - Alim (9721-3) 349,00
- COM (9729) 129,00
Le kit complet comprenant 3 x VCO
2 x ADSR, plus un de chaque autre
module, récepteur d'interface et
3 diviseurs clavier. Livré avec cla-
vier KIMBER-ALLEN à contacts
OR
- REM (9951) 225 00
- RFM (9951) 225.00 - 24 dB VCF (9953) 369,00
Modulateur en anneau
Modulateur en anneau(79040)
NIVERS
DITLICO
- Magnétiseur (9827) 49,50
- Spiroscope (9970) 129,00
 Compte-tours complet +
face avant (9460 + 9392) 175,00
face avant (9460 + 9392) 175,00 - Biofeedback (9825) 233,00
- Ioniseur (9823) 105,40
- Electromètre (9826) 59 50
Thermomètre digital
- Thermomètre digital (9755-1,2)
Character de betterie Cod Ni

Chargeur de batterie Cad-Ni

Détecteur d'approche

Gradateur sensitif 600 W . .

précédentes.

Cette annonce corrige et complète les

Voir ELEKTOR éditions précédentes.

136,00

112,00

75,00

U	.1	
-	Réverbération Digitale	
	avec FX 209	650,00
_	Micro Electret + Préampli	49,90
_	(9866)	43,30
	mètre (9817 + 9860)	149,50
_	Vu-mètre seul (LED plates)	115,90
_	Luminant (9949)	209,00
-	Table de mixage (9444) stéréo	
-	5 entrées	309,90
	Consonant preampli Hi-Fi (9945) + alim	383,50
_	Préconsonant (9954)	58,80
_	Réverb. analogique (9973)	449,00
_	Ampli 20 W TDA 2020	
	(9144) avec radiateur	79,50
_	Stentor 75 W/4 Ω	310,00
	150 W/2Ω	450,00
_	Assistentor (79071)	101,00
-	Décodeur stéréo (79082) ,	135,00
-	Amplificateur F.I. (78087)	149,50
_	Accord par touches sensitives .	219,00
-	Elekarillon (79095)	240,00
N	IFSIIRF.	
••	EGGILE.	
_	Géné de fonctions complet av	ec Face
	avant + Alim + boutons etc.	246.00
	(9453)	246,90 439,00
-	TV-SCOPE LUXE Bicourbe	455,00
	(9968-9969)	
		819,50
-	Modulateur UHF (9967) Avec	·
_	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00
- - - -	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00
N	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50
- - - - N	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50
- - - - - -	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50
N	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50
N	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885) Interf. K7 (9905) Alimentation (9906)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50 UR
	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50
N	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885) Interf, K7 (9905) Alimentation (9906) Clavier ASCII (9965)	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50 UR
N	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885) Interf. K7 (9905) Alimentation (9906) Clavier ASCII (9965) Elekterminal (9966) avec	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50 UR 054,20 151,80 247,80 439,00
N 1111	Modulateur UHF (9967) Avec QUARTZ Mini Fréquencemètre Voltmètre Digital (79005) Adapteur Alternatif (79035) Sonde HF (9427) Préampli HF (9413) Base de temps + alim. (9948) Alim. de labo (79034) 5 A, avec galva et transfo Géné de trains d'ondes (79017) Digiscope (9926-1,2) Digifarad (79088) Généra. Sinusoïdal ICROPROCESSE 4 K RAM (9885) Interf. K7 (9905) Alimentation (9906) Clavier ASCII (9965) Elekterminal (9966) avec mémoires programmées	70,00 275,00 198,00 59,90 45,00 36,00 225,00 470,00 104,20 302,00 310,00 109,50 UR 054,20 151,80 247,80 439,00 949,00

Coffret 364 pour ASCII et

ELEKTERMINAL

65,50

EUROPE ELECTRONIQUE

2. rue Châteauredon — 13001 MARSEILLE

THANSISTORS							- 1
TUP IES 10				C.I. LINEAIR	FS	IIL L8	
BC 140 3.50 1N 400M 1.00 CA 3084 31,00 74LSD5 2.60 BC 161 3.70 1N 5406 2.80 CA 3094 15,30 74LS10 2.41 BC 161 3.80 DUS les 10 3.00 CA 3140 11.00 74LS13 7.00 BC 517 3.21 BB 104 6.00 CA 3140 11.00 74LS37 3.00 BC 517 3.21 BB 104 6.00 CA 3140 3.00 74LS37 3.00 BC 517 3.21 BB 104 6.00 CA 3140 74LS73 3.00 BC 5378 1.20 Zener 100mW 1.60 LF 359N 11.60 74LS72 4.30 BC 5360 1.30 BY 164 8.20 LM 339 6.30 74LS85 7.30 BD 136 4.80 400V/1A 4.50 LM 3990 6.80 74LS85 1.35 BD 139 5.30 BSEOC 3700/2750 1.40 501P 1.80 74LS95 3.36	TUN les 10 9,00	1N 4001	0,70	CA 3060E		74LS00 ,	
BC 141	TUP les 10 10.00		1.00	CA 3080			
C Str C C C C C C C C C		1N 4004	1,00	CA 3004			
C Str C C C C C C C C C	BC 160 3.30	1N 4007	2.60	CA 3000			
C Str C C C C C C C C C	RC 161 5.00	DUS les 10	3.00				
C Str C C C C C C C C C	BC 516 3.60	DUG les 10	9.00				
BC 557B 1.20 Zener 1W 2.00 LF 356N 10.60 74LS73 4.30 BC 559C 1.20 PONTS	BC 517 3 20	BB 104	6.00	CA 3189E	38.00	74LS42	8.50
BC 557B	BC 5478 1.10		1,60	LF 356N			4.30
BC 559C	BC 557B 1.20		2,00			74LS74	
BD 135	BC 549C 1.20				6,60		
BD 136	BC 559C 1.30			LM 339			
BD 139		BY 164		LM 1496			
BD 140	BD 136 4,80	400V/1A				74LS86	
BD 242	BD 139 5,30					741.593	
BD 242		B 80C 5000/3300	18,50			74L593	
BF 245A 5.20	DD 241 0.20	OPTO					
BF 245B	BE 245A 5 20		14.80				
BF 245C 5.20 FND 507 15.00 UAA 170 17,00 74,1513 2.0 BF 256B 5.60 FND 507 15.00 UAA 180 17,00 74,1515 7.20 BF 256B 5.60 TIL 111 9.80 XR 2206 45,00 74,1515 13.30 BF 451 4.00 MICROPROCESSEUR µA 726 C 96,00 74,1515 7.20 BF 494 2.80 SC/MP I 90.00 555 3.00 74,15165 14.00 BFY 90 9.50 SC/MP I 120.00 556 8.00 74,15165 14.00 IIP 122 14.00 2102 (450 nS) 13.50 709 (10P 2x4) 5.20 741,5182 11.10 IIP 2955 9.00 2112 (450 nS) 22.50 741 43.50 74,15193 11.10 N211 11.20 00.3-2513 94.00 741 les 10 27.00 741,5193 11.10 Namerical All MRICAL SCORE SET BERS ET DIVERS 10.00 741,102 741,102 741,	RF 245R 5 20	HP 5082/7760	14 80	TI 084			
6F 256B 5,60 FND 507 18,00 UAA 180 17,00 74,1515 7,20 BF 256B 5,60 TIL 111 9,80 XR 2206 45,00 74,1515 13,30 BF 456 5,60 MICROPROCESSEUR µA 726 C 98,00 74,1516 13,30 BF 494 2,80 SC/MP I 90,00 555 3,60 74,15163 14,70 BF 490 9,50 SC/MP I 120,00 556 8,00 74,15163 14,70 BF 490 9,50 SC/MP II 120,00 556 8,00 74,15163 14,70 BF 2985 9,00 2102 (450 nS) 13,50 709 (10)P 2x,41 5,20 74,15192 11,10 N 3055 (Mot.) 8,00 212 (450 nS) 22,50 741 3,50 741,15193 11,10 N 3055 (Mot.) 8,00 25F 98364 180,00 555,165 1,00 741,15195 18,00 Ouartz 4 MHZ 50,00 SFD 45S 10,50 78,16 4,00	BF 245C 5.20			UAA 170		74LS139	8,10
6F 256C 5.60 TIL 111 9.80 XR 2206 45,00 74L5155 13.30 6F 451 4.00 MICROPROCESSEUR XR 4236 11.80 74L5156 13.30 8F 494 2.80 SC/MP I 90.00 555 3.60 74L5157 7.20 8F 490 9.50 SC/MP I 12.00 556 8.00 74L5165 14.40 E 300 (J 300) 5.00 INS 8295N 386.00 567 14.80 74L5165 14.70 IIP 122 14.00 2102 (450 nS) 22.50 741 3.50 74L5174 17.60 IIP 2955 9.00 2112 (450 nS) 22.50 741 3.50 74L5193 11.10 N 3055 (Mot.) 8.00 SFF 96364 180.00 7556 les 10 27.00 74L5251 12.30 Ouartz 2 MHZ 50.00 SFE 10.7 MA 8.00 74L les 10 27.01 74L5258 9.80 Ouartz 4 MHZ 50.00 34342 TOK0 5.00 78015 12.		FND 507	15.00	UAA 180	17,00	74LS151	7,20
BF 256C 5.60 MICROPROCESSEUR μA 726C 96.00 74L5155 7.20 BF 494 2.80 SC/MPI 90.00 555 3.60 74L5165 14.70 BFY 90 9.50 SC/MPI 120.00 556 8.00 74L5165 14.40 BFY 90 9.50 SC/MPI 120.00 556 8.00 74L5163 14.70 BFY 90 9.50 SC/MPI 120.00 556 8.00 74L5163 14.40 1JP 122 14.00 2102 (450 nS) 13.50 709 (10)P 2x41 5.20 74L5193 11.10 N 211 11.20 RO3-2513 94.00 744 1es 10 27.00 74L5193 11.10 N 211 11.20 RO3-2513 94.00 741 1es 10 27.00 74L5193 11.10 N 212 2 MHZ 50.00 SFD 455 10.50 78L05 4.00 74L5253 98.00 Quartz 1 MHZ 50.00 34343 70K0 5.00 78L12 4.00 74L5	BF 256B 5,60	TIL 111	9.80	XR 2206		74LS155	13,30
BF 491	BF 256C 5.60			XR 4136			
BFY 90	BF 451 4,00			PA 120 C			
E 300 (J 300) 5.00 INS 8295N 386.00 587 14.80 74LS174 17.60		SC/MPI	90,00				
TIP 122		SC/MPII		556	8,00		
TIP 2955 ROU 2112 (450 nS) 22.50 741 3.50 741.5193 11.10 2N 3055 (Mot.) ROU SFF 96364 180.00 565. les 10 28.00 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5251 12.30 741.5259 ROU 741.5251 12.30 741.5259 ROU 741.5251 12.30 741.5259 ROU 741.5251 12.30 741.5259 ROU 741.5259	E 300 (J 300) 5.00	INS 8295N		200 (010 20 4)	14,60	74LS1/4	
2N 3055 (Mot.) 8,000 5F 96354 180.00 741 185 10 27.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5258 8.80 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5251 12.00 741.5258 8.80 741.541 7	TIP 122	2102 (450 nS)		709 (UIF 2X4)	3.50	7415192	
2.20		2112 (400 Hb) .				741 5106	
COMPOSANTS PASSIFS ET DIVERS Quartz 1MHZ 50,00 SF0 455 10.50 78L15 4.00 Quartz 4MHZ 50,00 SF6 10.7M 8.00 78L12 4.00 Quartz 4MHZ 50,00 34342 TOKO 5.00 78L15 4.00 Quartz 4.008 MHZ 80.00 34343 TOKO 5.00 78L15 4.00 Quartz 4.008 MHZ 80.00 34343 TOKO 5.00 78L15 4.00 Quartz 4.008 MHZ 80.00 34343 TOKO 5.00 78L15 4.00 Quartz 4.008 MHZ 80.00 Toucher NC 4.50 78L15 12.00 4.001 2.20 Quartz 4.008 MHZ 8.00 Digitals 1 8.00 7905 14.70 4.011 2.20 Quartz 4.008 MHZ 8.00 Digitals 1 8.00 7905 14.70 4.012 2.20 Quartz 4.008 MHZ 8.00 Digitals 1 8.00 7905 14.70 4.013 3.55 Quartz 8.00 Ph. 1.00 Ph							
Quartz 1 MHZ 50.00 SFE 10.7 MA 8.00 78L12 4.00 M 81LS95 18.00 Quartz 2 MHZ 50.00 SFE 10.7 MA 8.00 78L12 4.00 M 81LS97 18.00 Quartz 1.008 MHZ 60.00 34342 TOKO 5.00 78L15 4.00 Quartz 1.008 MHZ 60.00 34342 TOKO 5.00 78L15 4.00 Quartz 1.008 MHZ 60.00 34343 TOKO 5.00 7805 12.00 C/MOS COMPATE 1.008 MHZ 60.00 34343 TOKO 5.00 7805 12.00 C/MOS COMPATE 1.008 MHZ 60.00	3N 211 11.20	NO-3-23 10	84,00	741 162 10	21,00		
Quartz 2 MHZ 50,00 SFE 10,7 MA 8,00 78L15 4,00 Quartz 4,000 34342 TOKO 5,00 78L15 4,00 C/MOS Quartz 1,008 MHZ 80,00 34342 TOKO 5,00 78L15 4,00 C/MOS Quartz 1,008 MHZ 80,00 34343 TOKO 5,00 78L15 12,00 4001 2,20 Quartz 4,433 MHZ 25,00 BLR 3107 N 22,50 7815 12,00 4001 2,20 Quartz 4,433 MHZ 40,00 Toucher fkc 4,50 7915 12,00 4001 2,20 Quartz 8,667 MHZ 40,00 Digistast 8,00 7905 14,70 4012 2,20 Quartz 8,00 40,00	COMPOSANTS PA	SSIFS ET DIVER	S	REGULATE	JRS		
Quartz 2 MHZ 50,00 34342 TOKO 5.00 78L12 4,00 Quartz 1,008 MHZ 50,00 34342 TOKO 5.00 7805 12.00 4001 2.20 Quartz 1,008 MHZ 860 34343 TOKO 5.00 7805 12.00 4001 2.20 Quartz 8,867 MHZ 40.00 Touche TKC 4.50 7815 12.00 4001 2.20 Self Min 1,μ 5.00 Digistast 8.00 7905 14.70 4012 2.20 Self Min 2,μ 5.00 Digistast aLED 10.00 7915 14.70 4012 2.20 Self Min 10,μ 5.00 Digitast aLED 10.00 7915 14.70 4015 14.00 Self Min 10,μ 5.00 Rés ajustable 1.60 796(ajustable) 14.50 4017 9.30 Self Min 10,μ 5.00 Pol. Lin 3.50 723 14.70 4015 14.00 Self Min 170,μ 5.00<	Quartz 1 MHZ 50.00	SFD 455	10.50	78L05	4,00	DM 81LS95	18.00
Quartz 1,008 MHZ 80.00 34343 TOKO 5,00 7805 12,00 C/MOS Quartz 4,433 MHZ 28,00 BLR 3107 N 22,50 7812 12,00 4001 2,20 Quartz 4,887 MHZ 40,00 Touche TKC 4,50 7815 12,00 4011 2,20 Self Min 1,μ 5,00 Digistast 8,00 7905 14,70 4012 2,20 Self Min 2,2 μ 5, 50 Digitast a LED 10,00 7915 14,70 4015 18,00 Self Min 10,μ 5,00 HP Min 0,2W /80 8,00 7915 14,70 4015 18,00 Self Min 10,μ 5,00 HP Min 0,2W /80 8,00 7915 14,70 4015 18,00 Self Min 10,μ 5,00 Pol. Lin 3,50 723 2,60 4027 18,00 Self Min 100,μ 5,00 Pol. Lin 3,50 723 2,60 4023 2,60 Self Min 1,20,μ 5,00 Pol. bobine 4700 15,00 μ78HG 80,00 4024 8,2 Self Min 1,20,μ 5,00 Pol. bobine 4700 <				78L12	4.00	DM 81LS97	18.00
Quartz 4,433 MHz 25,00 BLR 3107 N 22,50 7812 12,00 4001 2,20 Quartz 8,867 MHz 40,00 ToucheTKC 4,50 7815 12,00 4001 2,20 Self Min 1, μH 5,00 Digitast 3 LEO 10,00 7905 14,70 4013 5,50 Self Min 47, μH 5,00 HP Min 0,2W/8Cn 8,00 7915 14,70 4013 5,50 Self Min 10,μH 5,00 HP Min 0,2W/8Cn 8,00 7915 14,70 4015 10,40 Self Min 10,μH 5,00 Rés ajustable 1,80 79G(ajustable) 14,50 4017 9,30 Self Min 100,μH 5,00 Pot Log 3,50 LM 317K 34,00 4023 2,60 Self Min 100,μH 5,00 Pot Log 3,50 LM 317K 34,00 4024 8,20 Self Min 47,μH 5,00 COMMUTATEURS 4034 24,50 4044 8,20 Self Min 47,μH 5,00 COMMUTATEURS 4034 24,50		34342 TOKO					
Self Min		34343 TUKU					
Self Min		BLK JIV/ N					
Self Min 2,2 μH 5,00 Digitast à LEO 10,00 7912 14,70 4013 15,50 Self Min 47 μH 5,00 HP Min 0,2W / 80.0 7815 14,70 4015 10,40 10		Digistast		7815		4011	
Self Min 47 μH 5.00		Digitasi à LED	10.00	7900		4012	
Self Min 10 \(\mu \)		HP Min. 0 2W /8Q	R 00	7912			
Self Min 22 \(\mu\)							
Self Min 47 \(\mu\)	Self Min. 22 µH 5,00		1,60				
Self Min 200	Self Min. 47 µH. 5.00	Pot. Lin	3.50				
Self Min. 270 µH 5.00 Pot bobiné 4700 15.00 µA 78HG 80.00 4027 5.40 SUPPORTS C.I. 1x12 pos 9.50 C.I. SPÉCIAUX 4034 22.450 2x4 1.30 2x7 1.80 2x6 pos 9.50 AM 2833 80.00 4042 8.40 2x8 2.00 2x9 2.40 3x4 pos 9.50 AY-1-0212 89.00 4049 4.50 2x12 3.50 2x14 3.80 4x3 pos 9.50 AY-1-1320 78.00 4050 4.50 2x20 4.90 4 circ 5 pos 22.00 AY-5-1013 54.00 4060 13.50 Cuartz bande 27 MHZ (C.B.) 8.00 AY-5-2376 125.00 4060 8.00 Transducteurs U.S. MURATA MA 401.1R 35.00 CA 3162F 50.00 4068 3.00 Transducteurs U.S. MURATA MA 401.1S 35.00 CA 3162F 50.00 4069 2.50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14.00 Fx 209 108.00<				LM 317K	34.00	4024	8.20
Self Min. 470 µH \$.000 COMMUTATEURS \$.50 C.I. SPÉCIAUX \$.4034 24.50 2x4 1.30 2x7 1.80 2x6 pos 9.50 AM 2833 80,000 4042 8.46 2x8 2.00 2x9 2.40 3x4 pos 9.50 AY-1-0212 89,000 4049 4.50 2x12 3.50 2x14 3.80 4x3 pos 9.50 AY-1-0212 89,000 4050 4.50 4.50 2x20 4.90 4 circ 5 pos 22,00 AY-5-1013 54.00 4060 13.50 4.50		Pot bobine 470Ω	15.00	μA 78HG	80,00	4027	5.40
2x 4 1,30 2x 7 1,80 2x 6 pos 9,50 AM 2833 80,00 4042 8,40 2x8 2,00 2x 9 240 3x 4 pos 9,50 AY-1-0212 80,00 4049 4,50 2x12 3,50 2x 14 3,80 4x 3 pos 9,50 AY-1-1320 78,00 4050 4,50 2x20 4,90 4 circ 5 pos 22,00 AY-5-1013 54,00 4060 13,50 Quartz bande 27 MHZ (C.B.) 8,00 CA 3161E 14,80 4068 3,00 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1R 35,00 CA 3162E 50,00 4069 3,50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14,00 FX 209 108,00 4070 3,00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâte 2,50 MK 50398N 85,00 4071 3,00 Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 35,70 SAD 1024 140,00 4061 3,00 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 740928<	Self Min. 470 µH 5,00	COMMUTATEU	AS			4034	24,50
2x8 2.00 2x9 2.40 3x4 pos 9.50 AY-1-0212 89.00 4049 4.50 2x12 3.50 2x14 3.80 4x3 pos 9.50 AY-1-1320 78.00 4050 4.50 2x20 4.90 4 circ 5 pos 22.00 AY-5-1013 54.00 4060 13.50 Quartz bande 27 MHZ (C.B.) 8.00 A 75-2376 125.00 4066 8.80 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1B 35.00 CA 3161E 14.80 4068 3.00 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1S 35.00 CA 3162E 50.00 4069 2.50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14.00 FX 209 108.00 4070 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâte 22.50 MK 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Famelle 38.70 38170 59.00 4093 8.90 Connecteur DIN 41617 31 broches Famelle 10.80 746928 52.00 4518 12.20 <td>SUPPORTS C.I.</td> <td>1x 12 pos</td> <td>9,50</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	SUPPORTS C.I.	1x 12 pos	9,50				
2x8 2.00 2x9 2.40 3x4 pos 9.50 AY-1-0212 89,00 4049 4.50 2x12 3.50 2x14 3.80 4x3 pos 9.50 AY-1-1320 78,00 4050 4.50 2x20 4.90 4 circ 5 pos 22,00 AY-5-1013 54,00 4060 13.50 Quartz bande 27 MHZ (C.B.) 8.00 A 3161E 14,00 4068 3.00 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1S 35,00 CA 3162E 50,00 4069 2,50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14,00 FX 209 108.00 4070 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâte 22.50 MK 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 9,00 38170 59.00 4081 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 746928 52.00 4518 12.20	2x4 1.30 2x7 1.80	2x6 pos	9.50	AM 2833		4042	8,40
2x20 4,90 4 circ 5 pos 22,00 AY-5 1013 54,00 406U 13,50 Quartz bande 27 MHZ (C.B.) 8,00 AY-5-2376 125,00 4066 8,80 Transducteurs U.S. MURATA MA 401.1R 35,00 CA 3161F 14,80 4068 3,00 Transducteurs U.S. MURATA MA 401.1S 35,00 CA 3162F 50,000 4069 2,50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14,00 FX 209 108,00 4070 3,00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâle 22,50 MK 50398N 85,00 4071 3,00 Connecteur DIN 41617 264 broches Femelle 35,70 SAD 1024 140,00 4081 3,00 Connecteur DIN 41617 31 broches Fémelle 10,80 740928 52.00 4093 8,90 Connecteur DIN 41617 31 broches Fémelle 10,80 740928 52.00 4518 12,20	2x8 2.00 2x9 2,40	3x4 pos		AY-1-0212		4049	4.50
Quartz bande 27 MHZ (C.B.) 8.00 AY-5-2376 125.00 4066 8.80 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1R 38.00 CA 3161E 14.80 4068 3.00 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1S 35.00 CA 3162E 50.00 4069 2.50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14.00 FX 209 108.00 4070 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâle 22.50 MK 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Famelle 9.50 38170 59.00 4093 8.90 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10.80 746928 52.00 4193 8.90	2x12 3,50 2x14 3,80	4x3 pos		AY-1-1320			
Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1R 38.00 CA 3161E 14.80 4068 3.00 Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1S 35.00 CA 3162E 50.00 4069 2.50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14.00 FX 209 108.00 4070 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâle 22.50 MK 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 35.70 SAD 1024 140.00 4081 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Mâle 9.50 38170 59.00 4093 8.90 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 740528 52.00 4518 12,20	2×20 4,90			AY-5-1013	34,00		
Transducteurs U.S. MURATA MA 40L1S 35.00 CA 3162E 50.00 4669 2.50 Radiateur spécial pour TDA 2020 14.00 FX 209 108.00 4070 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâle 22.50 MK 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 35.70 SAD 1024 140.00 4081 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 19.80 746928 52.00 4518 12.20	Quartz bande 2/ MHZ (C.E.	TA MA 401 10					
Radiateur spécial pour TDA 2020 14,00 FX 209 108.00 4070 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Mâle 22,50 MK 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 35,70 SAD 1024 140,00 4081 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Mâle 9,50 38170 56,00 4093 8,90 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 740928 52.00 4518 12,20	Transducteurs U.S. MURA	ATA MA 4UL1H		CA 3163E	50.00	4069	250
Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 22.50 MR 50398N 85.00 4071 3.00 Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 9,50 38170 56.00 4093 8.90 Connecteur DIN 41617 31 broches Mâle 9,50 38170 56.00 4093 8.90 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 740928 52.00 4518 12.20						4070	3.00
Connecteur DIN 41612 64 broches Femelle 35.70 SAD 1024 140,00 4081 3.00 Connecteur DIN 41617 31 broches Maie 9,50 38170 59,00 4093 8,90 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 746928 52.00 4518 12,20	naviateur speciai pour It					4071	3 00
Connecteur DIN 41617 31 broches Mâle 9,50 38170 59,00 4093 6,90 Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 74C928 52.00 4518 12,20	Connecteur DIN 41612 64	hroches Mâle	22.50	MIK 5039RN	na u	40/1	
Connecteur DIN 41617 31 broches Femelle 10,80 74C928 52.00 4518 12.20		broches Mâle					
Connecteur 25 broches 90° MIN D Femelle 28,50 95H90 80,00 4528 12,60	Connecteur DIN 41612 64	broches Mâle broches Femelle	35.70	SAD 1024	140,00	4081	3.00
	Connecteur DIN 41612.64 Connecteur DIN 41617.31	broches Måle broches Femelle broches Måle	35.70 9,50	SAD 1024 38170 74C928	140,00 59.00 52.00	4081 4093 4518	3.00 8.90 12,20
	Connecteur DIN 41612_64 Connecteur DIN 41617_31 Connecteur DIN 41617_31	broches Måle broches Femelle broches Måle broches Femelle	35.70 9,50 10,80	SAD 1024 38170 74C928	140,00 59.00 52.00	4081 4093 4518	3.00 8.90 12,20

Quelques exemples de prix de nos KITS suivant articles parus dans **ELEKTOR**

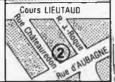
N	1	Générateur de fonctions (transfo. inclus)	EPS 9453 32.75 EPS 9453 6 24.90 EPS 9465 25.30
Nʻ	4	Modulateur UHF-VHF 56.00 Mini-Fréquencemètre (transfo.inclus)	EPS 9967 16.00 EPS 9927 32.00
N	7	Détecteur de Métaux	EPS 9750 27.15 EPS 9965 76.25
N°	8	Voltmètre numérique universel	EPS 79005 29.35
N		Voltmètre avec affichage circulaire 32 LEDs 116.00	EPS 9392-1 et 2 47.00
		Compte tours 22.00	EPS 9460 17.00
N	10	Amplificateur TDA 2020 78.00	EPS 9144 21.25
N	11	Clap switch (transducteur inclus) 62.00	EPS 79026 15.50
		Alimentation de labo, version 5A (transfo inclus) 338.00	EPS 79034 24.00
		Face avant pour Alimentation de laho	EPS 79034-F 6.25
N"	12	Ioniseur	EPS 9823 30.00
N°	15	Platine F.J. pour tuner FM (Vu-mètre inclus)138.00	EPS 78087 . 20.75
		Décodeur stéréo	EPS 79082 22.00
		Générateur simple de sons bizarres (HP inclus) 48.00	EPS 79077 15.75
		Modulateur en anneau	EPS 79040 23.25
N'	17	Amplificateur téléphonique (transfo inclus) 100.00	EPS 9987-1 et 2 36.50
		Fuzz-Box réglable	EPS 9984 14.00
N°	19	Top-preamp (avec transfo)	EPS 80031 41.25
		Top-preamp (version 30 W, avec radiateur) 194.00	EPS 80023 11.25
		Top-preamp (version 60 W, avec radiateur) 246.00	EPS 80023 11.25

Liste complète de nos composants et de nos kits ELEKTOR contre 2 F en timbres

EUROPE ELECTRONIQUE

2, rue Châteauredon. 13001 MARSEILLE Tél. (91) 54.78.18 - Télex 430 227 F

MAGASIN ouvert de 9 h 30 à 12 h 30 et de 14 h à 19 h sauf lundi. VENTE PAR CORRESPONDANCE : commande minimum 60 F. Règlement à la commande (port 15 F - franco à partir de 300 F) ou contre-remboursement



MEDEL()IS

VENTE PAR CORRESPONDANCE MEDELOR BP 7 69390 VERNAISON

- Catalogue gratuit
- Port 6F40 avec règlement joint à la commande
- Port 18F70 contre-remboursement
- Expédition immédiate sur notre stock
- REMISE 10% A PARTIR DE 300.00 F D'ACHAT
- Commande téléphonée: (7) 846.20.40

SEMI-CONDUCTEURS

Référence	Unité	Lot de 10	Lot de 20	Lot de 100
BC107	2.00	17.00		150.00
BC108	2.00	17.00	<i>-</i>	150.00
BC109	2.00	17.00		150.00
BC237	1.10		16.00	59.00
BC238	1.00		12.00	50.00
BC307	1.10		16.00	59.00
BC308	1.00		12.00	50.00
BC546	1.00		14.00	55.00
BC556	1.00		14.00	55.00
BF224	1.30		16.00	70.00
BF255	1.40		18.00	80.00
BF246	1.70	10.00		90.00
2N1711	1.70	13.00		100.00
2N2222	1.60	12.00		98.00
2N2219	1.70	13.00		100.00
2N2907	1.70	13.00		100.00
TRIAC 6A	5.00	42.00		380.00
POMPE A D	ESSOUDI	ER EMBOUT	TEFLON	44.00

	POWER A DESSOUDER EMBOUT TEFLON	44.00
	EMBOUT DE RECHANGE	5.00
	SEPT SEGMENTS (Rouge — anode commune)	
1	TIL 701 (12mm7 simple) - Pièce 7.00 Lot de 10	49.00
	TIL 807 (7mm62 double) — Pièce 8.80 Lot de 10	62.00
	MINI-PERCEUSE MEDELOR (6/15 V - 20W)	37.00

SUPPORTS DE CIRCUITS INTEGRES

Référence	Unité	Lot de	Lot de	
2 x 4	1.20	20 pièces: 16.00	100 pièces: 70.00	
2 x 7	1.50	10 pièces: 11.00	50 pièces: 46.00	
2 x 8	1.60	10 pièces: 12.00	50 pièces: 49.50	
2 x 9	2.10	8 pièces: 13.00	40 pièces: 53.00	
2 x 12	2.50	3 pièces: 6.00	15 pièces: 25.00	
2 x 14	2.70	3 pièces: 6.50	15 pièces: 25.50	
2 x 20	3.80	2 pièces: 6.50	10 pièces: 27.00	
LOT DE 2	O COMM	UTATEURS A TOUC	HES DIVERS 48	.00
LOT DE 3	ю воитс	NS POUR AXE DE 6	30 30	.00
LOT DE 10	O RESIST	ANCES CARBONE 1	IOM 1/2 WATT 15	.00
LOT DE 10	O RESIST	ANCES CARBONE 1	IOM 1 WATT 20	.00

POINTS DE VENTE

nous recherchons d'autres points de vente dans toute la

01000 ELBO, 346, Avenue de Lyon, BOURG EN BRESSE 01000 ELBO. 346, Avenue de Lyon. BOURG EN BRESSE
02000 LAON TELE. 1, rue de la Herse. LAON
02100 RGK ELECTRONIOUE. 11, rue de Lille. St OUENTIN
06300 ELECTRONIOUE ASSISTANCE. 7, Bd St-Roch. NICE
26000 CICOM. 3, rue Berthelot. VALENCE
26200 ELECTRONIOUE DISTRIBUTION. 22, rue Meyer. MONTELIMAR
31200 SHUNT RADIO. 117, route d'Albi. TOULOUSE
33300 ELECTRONIC 33. 91, quai Bacalan. BORDEAUX
54400-ETS HOLITIN. 26, Rd Rechaponne. ST MALO.

LOT DE 100 DIODES 1N4001

35400 ETS HOUTIN. 76, Bd Rochebonne, ST MALO 38200 VIDEO 13. 13, rue du collège, VIENNE

38200 VIDEU 13. 13, rue du collège, VIENNE
54300 ETS HENRY, 31, Fg de Nancy, LUNEVILLE
58000 CORATEL — 12 Rue du Balay — NEVERS
60000 MOD'ELEC — 19 Rue Desgroux — BEAUVAIS
63000 ATOLL — 37 Rue des Jacobins — CLERMONT FERRAND
63500 ELECTRONIQUE ST REMY, 95, rue de Brioude, ISSOIRE

69007 ETS DEGARAT. 110, Gde rue de la Guillotière. LYON 69400 ETS SARAZIN. 399, chemin des Sables. VILLEFRANCHE 71600 CLUB 2000. 3, avenue de la Gare. PARAY LE MONIAL 73100 ETS BOSSON. 14, rue Lamartine. AIX LES BAINS

84000 KIT SELECTION. 29, rue St. Etienne, AVIGNON

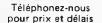
200.-

UN fournisseur pour vos kits

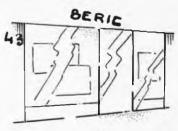
BERIC

TROIS moyens faciles pour nous joindre . . 43





ELEKTOR Nº 18
79650 Convertisseur ondes courtes



Venez nous voir (du Mardi au Samedi de 9 H à 12 H 30 et de 13 H 30 à 19 H)

KITS composants et circuits imprimés suivant des réalisations publiés dans ELEKTOR

Ecrivez-nous

(carte dans ELEKTOR)

Constitution des kits. TOUS les composants à monter sur le circuit imprimé ainsi que les inter,

Constitution des kits. I DUS les composants à monter sur le circui inverseur, commutateur, et notice technique complémentaire à l'art sans transfo ni boîtier (sauf mention spéciale), ni circuit imprimé EP!	icle ELEKT	OR, si nécessaire,
ELEKTOR Nº 1 6031 Récept. BLU (avec galva) 9453 Générateur de fonct (avec transfo) 9465 Alim (avec 2 galva et transfo) 9846-1 RAM E/S 9846-2 SC/MP avec notice Face avant géné. de fonc.	230.— 216.—	
ELEKTOR Nº 2 9401 Equin mono + alim (sans transfol	286.— 512.—	35,— 100,—
9831 + 4523 Photo Kirlian sans bob ni transfo	244.—	32,75
ELEKTOR Nº 3 9076 TUP-TUN testeur avec transfo 9076-2 Face event pour dito 9863 Carte ext mémoire avec MM 52040 program 9857 Carte BUS jeu de 3 connect, adapt. 9893 Carte Hex I/O 9817-2 Voltmètre à leds 9860 Voltmètre de crète 9444 Table de mixage avec pot et transfo	176,— 150,— 688,— 116.—	34,05 30,25 150,— 36,50 200,— 26,65 20,— 77,25
PLEKTOR Nº 4 9967 Modulateur TV UHF/VHF 9906 Alim syst à µP sans connect. 9885 Carle RAM 4 K sans connect. 9927 Mini Fréquencemètre avec transfo	98,— 788,—	16.— 43.50 175.— 32.—
ELEKTOR Nº 5/6 9881-1-2-3-4 Fréquencemètre 250 MHz avec transfo 9905 Interface cassette 9945 Consonant (avec alim)	140,—	-le jeu 260,75 30,75 75,—
PLEKTOR Nº 7 9985 Sablier (avec H.P.)	456,—	24,25 27,15 76,25 25,—
ELEKTOR N° 8 9966 Elekterminal 9949 Luminant . 79005 Voltmètre numérique universal 79035 Adaptateur pour millivoltmètre alternatif	322,— 154.—	130,— l'ens. 71,— 21,— 15,50
ELEKTOR No 9 9952 Fer à souder à température régulée	63,00 70,00 116,00 21 ,00	20,65 Je jeu 23,75 Je jeu 47,00 17,00
ELEKTOR Nº 10 9825 Biofeedback	156,— 71,—	57,25 21,25
PELEKTOR No. 11 79034 Alim de labo + transfo, sans galva, version 5 A. 26 Galvanometre, cadre mobile, classe 2,5 pour 79034 17 79026 Clap Switch + transducteur 7	70,00	e leu 30,25 xx,xx 15,00
PELEKTOR NO 12 79075 Microordinateur Basic 9823 Ioniseur 79101 Lien entre microordinateur et Elekterminal	598,— 80,— 15,—	75,— 40,— 15,50
ELEKTOR No. 15 79082 Décodeur stéréc 78087 Platine Fil pour tuner FM avec galva 79077 Cénérateur simple de sons bizarres avec HP 79024 Chargeur fiable pour batterie au cadmium nickel avec transfo 79095 Elekarillon		22,— 20,75 15,75 20,— 56.—
ELEKTOR N° 16 79514 Gate dip	152,—	14,25
79038 Extension mémoire pour Elekterminal (sans connecteur). 79088 Digifarad + transfo 79519 Accord par touches sensitives. 9974 Détecteur d'approche + transfo	364,— 288,— 182,— 94,—	56,— le jeu: 51.— 38,75 26,50
ELEKTOR Nº 17 79073-1-2 voir ci-contre!		
79019 Générateur sinusoïdal + transfo 9987 Ampli téléphonique + ventouse et transfo 9984 Fuzz box réglable	98.— 111.— 32	17,50 le jeu: 36,50 14,—

79053 79093 79039 80021	(sur une fréquence à préciser) . Pronostiqueur . Programmataur + transfo Monosélector + transfo . Affichage numérique de la fréquence d'accord + transfo	72,— 19,5 -317,— 25,7 -313,— le jeu: 87,-	5
FLEKT	OR N° 19	composants C.I.se	ul
	TOP-AMP version avec OM 931		
800231	TOP-AMP version avec OM 961		
80031	TOP-PREAMP avec transfo	384,— 41,25	
79513	TOS METRE avec galva	. 93,— 11,25	
80049	Codeur SECAM	240,— 86,—	
ELEKT	TOR Nº 20		
80019	Locomotive à vapeur avec HP	72, 12,	
80016	Peste électronique avec HP		
78065	Gradateur sensitif version 400 W	69, - 14, -	
77101	Amplificateur auto-radio 4 W	38, - 15,60)
80024	Nouveau bus pour système à μP		
	jeu de 5 com m + F	250, — 61, —	
80027	Générateur de couleurs	208, - 26,50)
9988	Bagatelle de poche avec manche à balai	55, - 15,60)
FLEK	TOR Nº 21		
80065	Transposeur d'octave	46. – 12.	
80022	Amplificateur d'antenne BFT66		
80067	Digisplay avec pince test		
80009	Effets sonores		
80066	C.I. avec transfo (sans connecteur)		

HORLOGES DIGITALES SECTEUR AFFICHEURS L.E.D.

avec alarme (fonction réveil)

TMS3874LK: Horloges digitales secteur avec alarme. Heures et minutes (bloc de 4 digits de 13 mm filtre incorpore multiplex) battement des secondes commande directe possible d'un triac pour

battement des secondes commande directe possible d'un triac pour allumage d'un appareil sur secteur.
Cablage s'implifié par boitier 18 broches attaque directe des afficheurs LED à CATHODE COMMUNE. Livré avec notice en français.

137F
BUZ: Module alarme pour horloge. Dims: 22x16x16 mm. Prix: 15 F
BTMS: Boitier pour horloge. Dims: 22x16x16 mm. Prix: 15 F
BTMS: Boitier pour horloge TMS3874NLK. Dims: 135 x 100 x 45 mm. 35F
HRPC 6: HORLOGE-REVEIL-CALENDRIER SUR 4. ANS, 6 chiffres, 24 heures. Heures, minutes et secondes sur 6 digits, fonction réveil avec répétition calendrier jours/ mois programmé sur 4 ans (exposition de la date à la demande ou automatiquement: date durant 2 secondes, heure durant 8 secondes). Fonction programmateur d'une durée max de 9 h 59 mn., oscillateur incorporé prenant le relais en cas de coupure de secteur. Fonctionnement autonome sur batterie par adjonction simple d'un quartz 100, 800 kHz. Circuit CMOS 28 broches avec notice en français. P.U. 63 F

CMOS 28 broches avec notice en français	P.U	63 F
HRPC 6, livré avec support et 6 afficheurs:		
8 mm TIL 313	P U	135 F
9 mm FND 357	PU	147 F
11 mm NR 440	P.U.	159 F
11 mm NR 440 13 mm TIL 322 (= FND 500)	P.U.	171 F
20 mm FND 800	P.U.	240 F
Kit complet (sans boitier) avec TIL 322		290 F
Quartz 100, 800 Khz pour base de temps, batterie ou piles pour HPRC6	P.U.	80 F
BUZ Module alarme	P.U.	16 F
BTO- Kit base de temps à quartz pour horloge 50 Hz (donne égaleme	nt los fré	quences
étalons: 3200-1600-800-400-200-100 et 50 Hz) permet le lonctionner	nent sur	batterin
de toutes les horloges secteur. Prix		90 F

VOUS LES CHERCHEZ, NOUS LES AVONS! Les composants pour l'ordinateur pour jeux TV (79073).

Jeu de 4 circuits RTC: 2650, 2616, 2636, 2621: 496 -40,-20.-60,-180,-42 31,-T.D.A. 1034 B OM 931 22.-

OM 961....

EXPEDITION RAPIDE

REMISES PAR QUANTITES. Nous consulter

Nous garantissons à 100% la qualité de tous les produits proposés. Ils sont tous neufs en de marques mondialement connues

REGLEMENT A LA COMMANDE - PORT ET ASSURANCE PTT: 10% - COMMANDES SUPERIEURES à 300 F (ranco - COMMANDE MINIMUM 60 F (+ port) =

8.P. n. 4-92240 MALAKOFF - Magasin: 43, r. Victor-Hugo (Métro porte de Venves) — Téléphone: 657-88-33, Fermé dimanche et lundi

Tous nos prix s'entendent T.T.C. mais port en sus. Expédition rapide. En CR majoration 10,00 F, C.C.P. PARIS 16578-99

		les, travaux pratiques)%, les 100 par 20 valeurs 10 F	MEMOIRES STATIQUES I K Statique 2102 ALC 4 33 F	ACCESSOIRES POUR ENCEINTES COINS CHROMES
CONDENSATEURS PAPIER "CO	GECO"-	Toutes valeurs de 4700 à	2111 ALC-4 39 F 2101 ALC-4 39 F	AM 20, pièce 2,40 AM 21, pièce 2,40 AM 22, pièce 6,— AM 23, pièce 6,—
170.000 pF, le 100 en 10 valeurs . CONDENS, CÉRAM DE PRÉCISIO	in de i j	20 F DF à Ū,1 μF, par δū αn 10 valeurs	C MOS 1 K 5101 LC 1 93 F	AM 25, pièce 1,40
CONDENS. MICA DE PRECISION	, toléran	ce 1 et 2%, les 50 toutes valeurs 20 F	4 K Statique - 2114 LC-1 172 F	Cacha-jack fem. p. chas. F 1100 1,60 (
CONDENS, CHIMIQUES, 10 F, 1	OO uF, le	0,47 nF, par 100 en 20 valeurs	MEMOIRES DYNAMIQUES	POIGNÉES D'ENCEINTES
CONDENS. TROPICAL, sous tube	verre ser	ti métal, les 50 en 5 valeurs 10 F	16 K - 416 C-2	MI 12 plast. 4,80 F • MAM 17 mét. 28,- I
RESISTANCES COUCHE, 1/4 ou		5 % 2 %	372 D · Contrôleur et FLoppy 680 F	Poignée valise ML 18 10,— I
Par 10 de même valeur .		2,- F 3,- F		TISSUS
OTENTIOMETRE "DUNCAN" pr	ofession	el, course 70 mm 100 F	REPROM	Nylon spécial pour enceintes Couleur champagne,
SUPPORTS CI 8 braches	1 70	OPTO ELECTRONIQUE	8 K 2708120 F	en 1,20 de large le m 48,— I
4 broches	2,10	AFFICHEURS 7,62 mm Rouges TIL 312 Anode commune 12 —		Marron en 1,20 le m 58,— I Noir pailletá argent 1,20 le m 68,— I
6 broches 24 broches	. 3,40	TIL 313 Cathode commune 12,— TIL 327 Folarite : 13,—	TRANSFO TORIQUES	
0 broches CIRCUITS intégré TTL	7,00	AFFICHEURS 12,7 mm Rouges	and lost	0.1.71 0.7 (0.7.70)
400 - 7401 - 7402 - 7403 - 7408 - 410 - 7411 - 7420 - 7440 - 7450 -	7409 -	TIL 701 Anode commune 13,—	"METALIMPHY"	OUTILLAGE 'SAFICO' ●
453 - 7454 404 - 7405 - 7460	1,80	TIL 702 Cathode commune 13,— TIL 703 Polarité ± pour 701 14,40	Qualité	10040544055450455
404 - 7405 - 7460 425 - 7426 - 7427 - 7430 - 7432	1,95 2.—	TIL 704 Polarité ± pour 702 14,—	professionelle	APPAREILS DE MESURE • Vos Control Novetest
437 - 7438 416 - 7417 - 7472 - 7473 - 7474	7476 -	PHOTOCOUPLEUR	Primaire: 2x110 V	Voc - Centrad - Novotest
486 - 74121	2,60	TIL 111 10,20	VA	• TRANSFO.
406 · 7407 413 · 7470	2,70 3,40	DIODE L.E.D. avec lentille de Fresnel incorporée	VA	D'ALIMENTATION •
475 - 7492 - 7493	4,60 4,90	1922 Rouge 14,— 1922 G Verte 14,—	33 - Sec - 2 x 9 V - 2 x 12 V -	TOUS MODELES
495	5.50	1922 A Ambre 14,—	2 x 18 V 107 F 47 · Sec · 2 x 9 V · 2 x 12 V ·	
483 - 7491 - 7596 - 74107 4175 - 74198	7,60	CELLULES SOLAIRES	2 x 12 V 116 F	• VU-METRES •
441 - 7446 - 7447 - 7448 - 7485 445 - 74192 - 74193 - 7490	8,30	0.5 V - 0.5 A	68 - Sec - 2 x 9 V - 2 x 12 V - 2 x 22 V	
4184 - 74185	13,20	PIECE : 29 F	100 - Sec - 2 x 12 V = 2 x 22 V -	Indicateur de balanca U central 150 μA. D. du cadran: 40 x 15 mm 10,—
4181 589	17,20 22,50	Par 12 pour alimenter un poste	2 x 30 V	-
4LS02 · 03 · 08 · 12 · 15 · 20 · 55 · 133 · 260 ·		à transistors	2 x 30 V 158 F	RESSORT DE
74LS05 - 26 - 28 - 33 - 40	4,50	25 F PIECE	220 - Sec - 2 x 24 + 2 x 30 V 182 F 330 - Sec - 2 x 35 V 245 F	REVERBERATION
74LS13 - 136		TRIACS		> HAMMOND ≪
4LS365	. 7,-	6 Amp./400 V 6.— 8 Amp./400 V 9,— 12 Amp./400 V 12,—	FIL EMAILLE	MODELE 4 F 185,— MODELE 9 F 265,—
74LS290		12 Amp./400 V	Fil fin émaillé et sous soie mono	WODELEST
4LS193	13,-	Diac 32 V 1,60	brin et Litze pour bobinages -	MODULES CARLES
4LS194		TRANSISTORS DE PUISSANCE	Self de choke — Self de filtrage	MODULES CABLES POUR TABLES DE MIXAGE
CI INTEGRES DIVERS	10,	MOTOROLA MJ 802 45,	- Filtre passe haut et passe bas.	Préampi 44 F • Correcteur 28
A 3060 A 3080	24,— 8.—	MJ 901 16,—	POTS FERRITES	Mélangeur 27 F. • Vumètre 24 PA correct 75 F. • Mélang, V. mèt. 64
A 3086	8,—	MJ 1001 17,— MJ 2500 19,—	miniatures et subminiatures pour	TA COTTECT 731 Williams. Viniat. 64
CA 3140	20,— 15,—	MJ 2501 21,— MJ 2841 23,—	matériel professionel.	TETES MAGNETIQUES
FX 209		MJ 2955 9,— MJ 3 00 0 17 ,—	Télécommunications — Marine — Aviation — Matériel mèdical —	Woelke - Bogen - Photovox - Nortronia
_M 307 N	7,60	MJ 3001 18,—	Radio amateurs.	Pour magnétophones: cartouches, cassettes, bandes de 6,35
.M 308 N	10, — 11, —	MJ 3001 18,— MJE 1100 12.— MJE 2801 15.—	Gammes couvertes de 50 kHz à	MONO STEREO - 2 ET 4 PISTES
.M 311 N – LF 356	8,70 42, –	MJE 2901 24.—	200 MHz. Perles et tores en ferrites.	PLEINE PISTE
M 322 N	44,—	CIRCUITS INTEGRES CMOS 4001 à 4007	Démultiplicateurs et boutons	TETES DOUB CINEMA
_M 324 N	19,	4008 - 4022	démultipliés professionels de	TETES POUR CINEMA 8 mm - SUPER 8 et 16 mm
.M 337 K	48,—	4011 - 23 - 25	JACKSON et GROSSMANN.	Nous consulter
M 377 N	22,—	4014 - 15 - 17 - 18 - 20 - 21 - 28 - 29 12,—	 Condensateurs variables mi- niatures. 	
M 378 N LM 379 S	28,— 66,—	4023 - 51 - 52 - 53 - 66 9, - 40 - 41 - 44 - 46 - 47 - 60 12, -	- Trimers miniatures de	MODULES ENFICHABLES POUR MAGNETOPHONE
LM 387 N	13 -	4035	JACKSON pour HF à isole-	
M 391 N60 M 391 N80	22,—	14034	ment élevé pour émetteur. — Galvanomètres de tableau de	PA enregistrement,, 65 PA lecture
M 555 CN	5,20	PONTS REDRESSEURS W 02 - 1 A - 200 V	précision et indicateurs	Oscillateur mono 120,-
M 723 CN	6,60	W 06 - 1 A - 600 V	BERTRAM.	Oscillateur pour stéréo 180,— Alimentation
M 741 CN	222,—	KBP 02 · 1,5 A · 200 V · 6,30 KBP 06 · 1,5 A · 600 V · 8,80		
IA 1012 C	152,—	8 80 32/22 - 3,2 A - 80 V 10,— 8 250 32/22 - 3,2 A - 250 V 12,—	PIANO-CLAVECIN-O	RGUE 5 OCTAVES
M 50398	125,—	B 80 50/30 · 5 A · 80 V 15,— KBPC 2504 · 25 A · 400 V 28,—		
M 5058 M 5377 N	77,—	Kare 2004 - 20 M - 400 4	7	The second second
IM 538 AAN	196, —	REGULATEURS POSITIFS ET	'MF 50 S'	
IM 74C925 N	86,	NEGATIFS 1 A MC 7805 - 7808 - 7812 - 7815 -	COMPLET EN KIT	
IM 74C926 N IM 74C935 N ou ADD3501	204.—	7818 - 7824 11,—	2900 F	Processon and a surrent result
M 80C97 N	8,80	MC 7905 - 7908 - 7912 - 7915 - 7918 - 7924 - 12,—	Mary and Common or all the	
\$B 5388	90,—			
AD 1024	27,—	SEMI CONDUCTEURS ET TRANSISTORS	 Clavier 5 octaves, 2 conf 	riseur. Alimentation 1 A 930,— Flacts, avec 61 plaquettes
AS 570	27,—	BD 241 8,—	percussion plano	1450.— F Ivac clés
AA 170	23,—	BD 242 8.— MM 2833-5058 68.—	■ Valise gainée	400,— F
AA 180	98,—	BB 142 5,20 BB 104 - 105 6,—	Avec ensemble oscillateur c	I-deceus
R 2206	68, —	MICROPROCESSEURS	Boîte de timbres supplémen	ntaire avec clés pour orgue 280, — F
R 4136		8080 AC - 8 bits 93 F	PIECES DETACHE	ES POUR ORGUES
• CI •		8212 C - Entrée - Sortie 38 F	Claviers Nus Contacts	PEDALIERS
Orgue électrique SAA 1004-1005	40 —	8214 - Contrôleur d'interrupteur 74 F 8216 - Bus driver	1 2 3	
TDA 0470	28,—	8224 Générateur d'horloge 60 F	1 octave 100 F 170 F 2 octaves 180 F 240 F 280 F 320 F	1 octave %
AY 1/0212 AY 1/1320	99.—	8226 - Bus driver	3 octaves 260 F 420 F 490 F 560 F	Tirette d'harmonie 7,— F
25002 74 S 124	16,-	8238 - Contrôleur de système 73 F	4 octaves 340 F 540 F 630 F 720 F 5 octaves 440 F 700 F 820 F 960 F	Clé double inverseur , 8,— F
Compte tenu des difficultés d'	approvi-	8251 Interface	7½ octave 750 F 950 F	Vibrato 70,— F Repeat 80,— F
ionnement de certains circuits		8255 Interface 78 F	## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ##	Percussion 120,— F
			"Elgam Match 12" 960, - F	Sustain avec clés
es prix indiqués dans la public Ionnés à titre indicatif et peuv	ent être	8259 · Contrôleur d'inter program. 179 F	Eigani Match 12 300, - F	Boîte de timbre 280,— F

MAGNETIC FRANCE vous présente son choix de kits élaborés d'après les schémas de ELEKTOR.

Ces kits sont complets avec circuits imprimés,

ELEKTOR Nº 1	ELEKTOR Nº 12
9465 avec galvas et transfo 260,—	9823 Ioniseur 120,—
ELEKTOR Nº 3	9826 1 at 2 Electromètre . 70,-
9076 TUP, TUN, Testeur avec	79101 Interface entre microordi-
face avant 155,—	nateur et Elekterminal 30,—
9444 Table de mixage stéréo 380,—	79017 Générateur de train
9817 - 9817, 2. Voltmetre 145,-	l'ondes 140,—
9860 Voltmètra crète 45,—	ELEKTOR Nº 13/14
	79114 Fréquencemètre pour
PIANO 5 OCTAVES	synthátiseur 88,—
en Kit complet avec clavier 5	79517 Chargeur de batterie auto-
octaves	matique avec transfo 245,—
9914 Module une octave 288,—	ELEKTOR Nº 15
9915 Générateur de notes	79095 Elekarillon 380,—
universel	20024 Chargeur de hatteries au
9981 Filtre + pré ampli piano . 420,—	cadmium nickel
Clavier 5 octaves avec 1 contact	79033 Arbitre électronique . 70,-
pisno	
	ELEKTOR N° 17
ELEKTOR Nº 4	79019 Générateur sinusoidal . 137,50
9913-1 Chambre de réverbération	79019 Générateur sinusoidal 137,50 78003 Warning électronique 48,—
digitale	9987-1,-2 Amplificateur
9913-2 Carte d'extension 730,—	téléphonique 146,50
9927 Mini frequencemetre 317,—	9984 Fuzz box réglable 74,—
78041 Compteur de vitesse pour	
bicyclette 114,—	ELEKTOR Nº 18
ELEKTOR Nº 5/6	80021 Affichage numérique de
	fréquence 590,-
1234 Réducteur dynamique de	79039 Monosalaktor 420,-
bruit	79053 Pronostiqueur sportif 95, -
1/4 de GHz	79650 Convertisseur OC
1/4 de GHz 1290,— 170,— 170,—	1 fréquence à préciser 140, -
9945 Consonant 395,—	
9973 Chambre de réverbération	ELEKTOR Nº 19
analogique	80049 Codeur SECAM
	9767 Modulateur UHF/VHF 85,-
ELEKTOR Nº 7	79513 Tos-Mètre
9954 Préconsonant 65,—	80031 Top Pré-ampli 400,-
9965 Clavier ASCII 530,—	
Le jeu de 55 touches pour clavier ASCII 248,	ELEKTOR Nº 20
9985 Un sablier qui caquette avec	80019 Locomotive à vapeur 80,
H.P	78065 Gradateur sensitif
	(sans touche)
ELEKTOR Nº 8	77101 Ampli auto radio
9325 Digicarillon 99,—	9988 Begatelle de poche 60,
9325 Digicarillon 99,— 9949.1-2-3. Luminant 396,— 79005 Voltmètre numérique 184,—	80027 Générateur de couleurs
79005 Voltmètre numérique	avec 3 spots
79035 Adapteur-pour millivoltmêtre	
alternatif 69,—	ELEKTOR Nº 21
	80065 Transposeur d'octave . 65,-
ELEKTOR Nº 9	80022 Amplificateur d'antenne 77,-
9950; 1-2-3 Système d'alarme	80009 Effets sonores 270 -
centralisé ,	80068 Vocodeur , 1900,-
régulée 85,—	FORMANT Ensemble FORMANT, version
9392.1 - 9392.2 Voltmètre à affi-	de base comprehent: Clavier 3 costones
chage circulaire, 32 LEDs 163,—	de base comprenant: Clavier 3 octaves 2 contacts Récepteur + Interface clavier,
9460 Compte tours avec affichage	3 VCO 1 VCF 1 DUAL/VCA 1 Noise
32 leds	3 VCO 1 VCF 1 DUAL/VCA, 1 Noise, 1 COM, 2 ADSR; 1 alimentation. Prix de
	l'ensemble: 3300 frs.
ELEKTOR Nº 10	Modules séparés: avec circuit imprimé et
9144 Amplificateur TDA 2020 . 79,—	face avant.
9413 Préamplificateur HF 38,—	Interface clavier 190,—
9825-1 et 2 Biofeedback 270,—	Hecepteur d'interface 45.—
9911 Préampli pour tête de lecture	Alimentation avec transfo 390,—
' dynamique , , 248,—	I VCE 24 dB 390
ELEKTOR Nº 11	Filtre de résonnance 290,—
	Noise
79026 Clap switch 99,— 79034 Alimentation de laboratoire	COM 190.—
robuste 5 A. sans galva 293,—	DUAL/VCA
79070 Stentor avec transfo 75	V/CE 200
Watts	ADSR 190,— VCO 470,— Circuit clavier avec clavier 3 octaves
79070 Stentor avec transfo 150	VCO
Watts	Circuit clavier avec clavier 3 octaves
79071 Assistentor 95,—	2 contacts

FORMANT, version de base, en ordre de marche:





Le FORMANT est équipé de condensateurs SIE-MENS, de potentiomètres et ajustables "CERMET", de résistances à couche métallique 1%.

Les modules séparés de FORMANT câblés, testés sont disponible: comptez 30% de supplément sur les prix des kits.

MAGNETIC-FRANCE

11,Pl.de la Nation -75011 Paris Couvert de 9 h 30 à 12 h et de 14 à 19 h Tél: 379 39 88

CREDIT

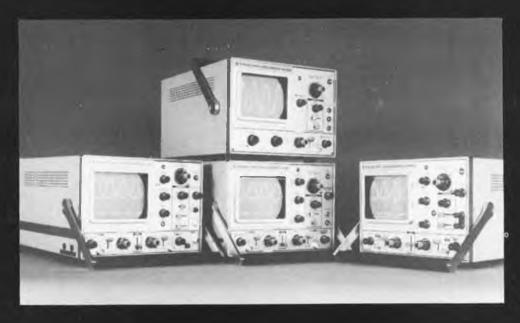
Nous consulter RER et Métro: Nation FERME LE LUNDI

EXPEDITIONS: 10% à la commande, le solde contre remboursement





LA NOUVELLE SERIE



CS-1572

- 2 canaux
- spécial TV
- DC-30 MHz
- 5 MV/CM
- prix: 25.379 FB + tva

CS-1566

- 2 canaux
- DC-20 MHz
- 5 MV/CM
- prix: 18.500 FB + tva

CS-1559

- 1 canal
- DC-10 MHz
- 10 MV/CM
- prix: 12.960 FB + tva

CS-1577

- 2 canaux
- DC-30 MHz
- 2 MV/CM
- Ligne à retard
- prix: 25.379 FB + tva

CS-1560

- 2 canaux
- DC-15 MHz
- 10 MV/CM
- prix: 15.985 FB + tva

CS-1575

- 2 canaux x-y
- DC-5 MHz
- 1 MV/CM
- Stereoscope/phasemètre
 - prix: 16.802 FB + tva

CS-1570

- 2 canaux
- DC-30 MHz
- 5 MV/CM
- Ligne à retard
- prix: 21.547 FB + tva

CS-1562

- 2 canaux
- DC-10 MHz
- 10 MV/CM
- prix: 13.983FB + tva

NOUVEAU CS-1830

- 2 canaux
- DC-30 MHz
- 2 MV/CM
- Bande de temps retardée
 - prix: 28.975FB + tva

2 ANS DE GARANTIE **VENTE EN BELGIQUE** SERVICE EN **NOTRE LABORATOIRE PORT GRATUIT**





FORMANT

Ce livre présente une description complète de la réalisation (assortie de circuits imprimés et faces avant EPS) d'un synthétiseur de musique à très hautes performances. Sa conception modulaire lui confère une grande souplesse d'utilisation et offre la possibilité de réaliser un synthétiseur correspondant exactement au goût et au budget du constructeur. Un chapitre important, accompagné d'une cassette de démonstration, traite de l'utilisation et du réglage du Formant, afin que celui-ci ne reste pas une "montagne de circuits électroniques" dont on ne sait pas se servir

prix: 60 F avec cassette démonstration

les circuits imprimés EPS pour le Formant

	référence	prix
interface clavier	9721-1	40,-
récepteur d'interface	9721-2	15,—
alimentation	9721-3	48,75
circuit de clavier	9721-4	12,40
VCO	9723-1	97,50
VCF , , ,	9724-1	42,50
ADSR	9725	42,50
DUAL-VCA	9726	44,50
LFO	9727	46,75
NOISE	9728	41,
COM	9729	41,25
RFM	9951	45,75
VCF 24 dB	9953	48,90

les faces avant EPS (en métal, laquées noir mat)

•									00					référence	prix
interface												,		9721-F	16,25
VCO						4				-				9723-F	16,25
VCF									,					9724-F	16,25
ADSR	٠		٠											9725-F	16,25
DUAL-VCA														9726-F	16,25
LFO				,							,		٠	9727-F	16,25
NOISE					,								,	9728-F	16,25
COM		,												9729-F	16,25
RFM			4				٠.							9951-F	16,25
VCF 24 dB								9						9953-F	16,25

Joindre votre paiement à la commande. Utiliser de préférence le bon de commande en encart. Ajouter 5,25 FF pour participation aux frais de port.

PRÉAMPLI-AMPL	.1 BF
CA 3020 LM 380 LM 381 TAA 300 TAA 611 B 12 TBA 641 B 11 TBA 800 TBA 910 TBA 915 TCA 730 TCA 740 TCA 940 TDA 2002	15,00 F 20,00 F 15,50 F 11,80 F 22,00 F 11,40 F 26,00 F 25,10 F 25,10 F 22,50 F 29,50 F 23,00 F
ARRAYS	
CA 3018 CA 3046 CA 3049 CA 3086 CA 3096	7,50 F
COMPARATEURS	
LM 710 SN 72810	5,20 F 6,90 F
GÉNÉRATEURS	
ICL 8038 NE 566 XR 2206 XR 2207	32,00 F 51,00 F
CIRCUITS HF	
CA 3089 LM 373 IMC 1496 OM 335 SO 41 P SO 42 P SL 611	12,90 F 89,00 F

95 H 90 79,90 F 11 C 90 116,00 F
HORLOGES ICM 7038
OPs
CA 3080
PILs
CA 3090 AO 45,00 F MC 1310 P 14,50 F NE 561 55,00 F NE 562 55,00 F NE 565 14,00 F NE 567 16,00 F XR 2211 57,50 F
REGULATEURS
LM 317 T 20,00 F LM 317 K 35,00 F LM 309 K 14,50 F LM 723 4,50 F

		_
78XX 79XX 78LXX	10,00 F 12,00 F 4,00 F	
DIVERS		
FX 209 MK 50398 LM 3909 NE 543 K S 588 B UAA 170 UAA 180	85.00 F 10.00 F 26.00 F 29.00 F 17.00 F	
NOUVEAUTÉS		
78H05	75,00 F	
78H05 (5volts 5 ampères) 78P05 (5 volts 10 ampères	120,00 F)	
CONVERTISSEURS	8 bits	
A/D	230,00 F 28,00 F 2,00 F	
CPU		ı
8080 6800 Z 80 . SC/MP II	99,50 F ,78,00 F 187,50 F ,98,00 F	
PÉRIPHÈRIQUES		
8205 8216 8224 8228 8228 8228 6810 6844 2 80 CTC 2 80 PIO 2 80 PIO 2 80 SIO	.22,00 F 43,20 F 21,20 F .61,90 F .38.00 F 249,00 F .94,50 F .94,50 F 470,00 F	

RAMB STATIQUES	
7489 2101 5101 2102 L-2 2114 L 4044-45	.30,00 F
RAMS DYNAMIQUE	S
4027-25 NL 4116-25 NL	51,65 F 87,00 F
PROMS-EPROMS	
74\$188 74\$388 HM7641 2708 2516 (5 valts)	129.00 F 95.00 F
BUFFERS	
8728 8795 6797 81LS97 75140 MC 1488 L MC 1489 L	9,50 F 13,00 F 18,00 F 19,00 F 39,00 F
DIVERS	
AY 5 1013 AY 3 1015 TMS 6011 AY 5 2376 SFF 96364 RO 3 2513 MM 57109 MC 14411 MM 5220 BL MM 5220 DF RAM 1/0 MC 8602 2533	148,00 F 148,00 F 92,00 F 198,00 F 189,00 F 124,00 F 124,00 F 124,00 F 97,00 F
ΠL	
7400	1,60 F 1,75 F 1,75 F
AIRES MAGAS	SIN :

-		
7413 7420 7447 7474 7490 7493 74120 74121 74155 74192		1,75 F 5,90 F 2,65 F 3,80 F 4,20 F 12,00 F 3,25 F 7,80 F
TTL L	s	
LS 00 LS 04 LS 05 LS 08 LS 10 LS 11 LS 32 LS 75 LS 16 LS 16 LS 17	3	4,00 F 4,00 F 4,50 F 4,00 F 5,00 F 6,00 F 13,00 F 12,50 F 18,00 F
CMOS	3	
4000 4017 4016 4024 4053 4081		10,00 F 4,60 F 9,10 F 11,75 F
QUAR	ITZ	
1.000 1.008 2.000 3.2768 4.000 5.000 10.000	MHz MHz 3 MHz MHz MHz MHz	43,00 F 39,00 F 39,00 F 39,00 F

10.000,0 MHz 49,00 F 10.245 MHz 43,00 F
FILTRES CERAMIQUES
SFD 455 B 7,50 F SFE 5.5 MA 7,50 F SFE 10.7 6,60 F CFS 455 J 115.00 F
IE 500 75,00 F
Miniperceuses P2
Fers à souder JBC
15 W 75,90 F 30 & 40 W 51,60 F 65 W 56,20 F Pannes long durée 17,15 F
Mesureurs PANTEC
Minor 269,00 F Dolomiti USI 453,00 F Usijet 92,00 F
Symboles transfert ALFAC
Mylar formal A415,00 F
Coffrets en fer blanc pour blindages HF
WB1 (37x37x30) 6,40 F WB10 (74x74x50) 14,40 F WB11 (74x111x30) 14,40 F WB12 (74x111x50) 16,00 F WB13 (74x148x50) 17,60 F
Résistances 5% 1/4 W
les 10 1,30 F la pièce 0,14 F



SL 620 SL 624 TBA 120 30.00 F

45,00 F 44,00 F 7,50 F

ELEKTRONIKLADEN

135 bis, boulevard du Montparnasse 75006 PARIS Tél. : 320.37.02 - Télex 203.643 F HORAIRES MAGASIN: 9 h 30 - 12 h 00 14 h 00 - 19 h 00 Fermé le dimanche

et le lundi matin

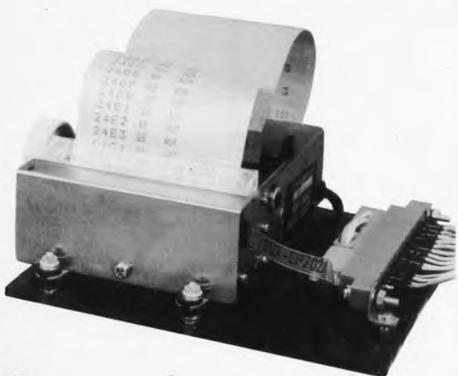
ENVOIS CONTRE-REMBOURSEMENT.

Frais de 15,00 à 30,00 F selon nature du matériel.

Consultez-nous.

NOTA: listes non exhaustives

Nous effaçons les EPROMS et nous assurons la taille des quartz.



imprimante par points

hard copy pour systèmes à microprocesseurs

Il peut s'avérer intéressant de conserver sur papier les informations provenant de systèmes équipés de microprocesseurs; de cette manière celles-ci restent disponibles à tout moment sous une forme directement lisible. Pour les petits systèmes à μP qui délivrent un code hexadécimal, comme le système SC/MP, on a développé ce que l'on appelle des imprimantes par points sur papier métallisé.

Ces dernières peuvent se connecter via une interface au système à microprocesseur. L'imprimante par points et l'interface nécessaire au système SC/MP constituent le sujet du présent article, de même que le logiciel indispensable pour l'impression. De plus un programme de désassemblage offre une extension intéressante car il permet d'analyser un programme non documenté. L'imprimante et l'interface sont utilisables sur d'autres systèmes, Il faut, dans ce cas, adapter le logiciel.

L'imprimante par points

La photo montre une imprimante par points du type MP 310/32 L, fournie par la firme Datamega de Munich. imprimante électrosensitive imprime des caractères (lettres, chiffres et signes) sur un papier spécial. Ce papier est recouvert, d'un côté d'une couche extrêmement fine d'aluminium (0,1 μ m). Sous celle-ci se trouve une couche foncée, capable de donner un bon contraste. Quand l'aluminium est enlevé (par exemple en le griffant), cette couche foncée devient visible: on peut donc écrire sur le papier par une succession de griffures.

L'imprimante par points effectue ceci d'une manière plus élégante. Une tête d'impression se meut, à l'aide d'un moteur, sur toute la largeur du papier. Le même moteur déroule le papier. La tête d'impression comprend sept électrodes pointues alignées verticalement. Celles-ci peuvent être mises à la masse par un système d'interrupteurs électroniques. Les pointes appuyent sur le côté métallisé du papier, qui est porté, via un contact, à un potentiel de + 27 V (suivant le papier). Quand une des électrodes se trouve à un potentiel de 0 V, un courant de quelques centaines de milliampères parcourt le papier et la pointe. La concentration de courant est forte à l'endroit où la pointe appuie sur le papier. L'apparition d'un point de chaleur concentrée, qui est la conséquence de cette haute densité de courant, provoque la disparition de la couche dernière laissant métallique, cette subsister un point foncé. En plaçant plusieurs pointes au potentiel 0 V, on peut provoquer de la même façon, jusqu'à 7 points superposés. Si le moteur est lui aussi alimenté, la tête d'écriture se déplace de gauche à droite et l'on peut voir, en fonction du nombre de pointes activées, se dessiner jusqu'à sept lignes horizontales. Arrivée au bord droit du papier, la tête se déplace automatiquement vers le début de la nouvelle ligne. Si les pointes sont activées de manière impulsionnelle, ce sont des lignes pointillées qui apparaissent. Cette façon de procéder permet de tracer n'importe quel caractère sous forme de points. Il faut donc commander les pointes en s'arrangeant pour qu'un texte intelligible apparaisse. La figure 1 essaie de montrer de manière claire comment des caractères peuvent être représentés par une matrice de points. Chaque caractère a, à sa disposition,

Chaque caractère a, à sa disposition, 5 colonnes de T1 à T5, composées chacune de 7 points numérotés de N1 à N7. Un générateur de caractères est responsable de la commande exacte des électrodes. Ce générateur de caractères se trouve dans la partie électronique située entre le SC/MP et l'imprimante, dans l'interface de l'imprimante. Le fonctionnement de chacun des éléments fait l'objet de la description de l'interface. Un relais Reed se trouvant dans l'imprimante signale à l'interface

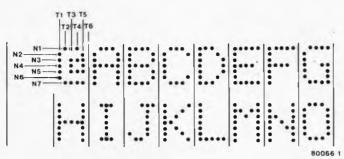


Figure 1. Les caractères sont constitués de cinq colonnes au maximum. Chaque colonne comprend au maximum 7 points.

le moment où la tête d'écriture atteint l'extrémité d'une ligne et où celle-ci est renvoyée au début de la ligne suivante. L'imprimante dispose, de plus, d'un petit générateur de synchronisation. Ce générateur sert à la synchronisation de ha tête d'écriture et du générateur de caractères. Il est constitué d'une roue dentée solidaire du moteur. Cette dernière tourne à proximité du noyau d'une bobine. La magnétisation du noyau est confiée à un petit aimant permanent. La variation du champ magnétique (causée par le passage des dents de la provoque l'apparition d'une tension sinusoïdale dans la bobine. L'interface n'utilise pas directement cette sinusoïde mais veille par logiciel, à ce que les colonnes des caractères soient imprimées en rapport avec la vitesse de la tête d'écriture.

Nous arrêterons ici la description de l'imprimante. Sans interface et sans logiciel indispensable, elle n'est, en effet, rien d'autre qu'une machine à écrire sans dactylo.

L'interface

La figure 2 donne le schéma synoptique de l'interface. La mémoire intermédiaire est une RAM. Une impulsion de mise en mémoire (provenant du décodeur

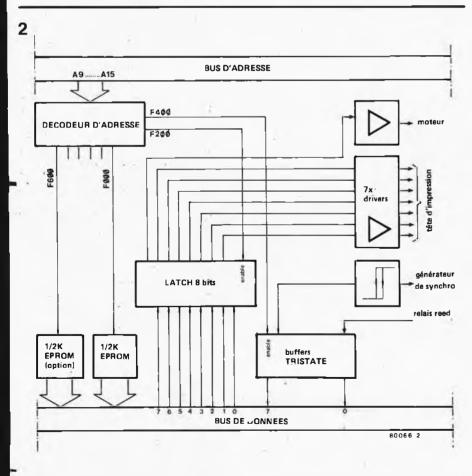


Figure 2. Schéma synoptique de l'interface.

d'adresses) provoque le transfert de l'information, qui se trouve à ce moment précis sur le bus de données, dans la mémoire intermédiaire. Les électrodes sont commandées par ces informations, après passage dans des étages tampons. Chaque impulsion de mise en mémoire peut donc provoquer l'impression d'une colonne de points. L'information relative aux colonnes ne nécessite que 7 bits adressables entre F200 et F3FF, le huitième bit commandant un étage tampon spécial indispensable pour la synchronisation du moteur. Celui-ci doit démarrer à un moment précis, et s'arrêter lorsque la tête revient du bout de la ligne précédente au début de la nouvelle. Le décodeur d'adresse est conçu pour l'utilisation avec des champs d'adressage de ½K. L'EPROM du logiciel utilisé pour la commande du système SC/MP et pour la formation des caractères est adressable entre FØØØ et F1FF. Le 1/2 K suivant (de F400 à F5FF compris) est réservé pour le tampon tri-state qui délivre l'information provenant du relais Reed et du générateur de synchronisation au bus de données. Le quatrième champ d'adressage (F600-F7FF) est prévu pour l'implantation d'une mémoire EPROM supplémentaire, dans laquelle se trouve, par exemple, le logiciel permettant de se passer d'Elbug pour l'exécution d'une routine d'impression (en particulier les routines push et pull se trouveraient dans cette EPROM). On pourrait aussi y trouver un programd'impression spécial. L'interface complète utilise donc un champ d'adressage de 4 x ½K = 2 K, ce qui correspond à une demi-page.

Comme on l'a vu, le logiciel prend à sa charge la formation des caractères ainsi que le synchronisme de l'impression des colonnes de caractères avec la vitesse de la tête d'écriture. Il veille aussi à ce que le texte soit imprimé sous forme de lignes et que chaque ligne comprenne, au choix, 8, 16 ou 32 caractères. Le texte à imprimer doit, avec le système SC/MP, être entré par ligne entière. A cet effet, il doit être stocké, sous forme de code ASCII, dans une partie de la mémoire RAM. Celle-ci peut être une partie quelconque de la mémoire, pour autant qu'elle soit libre.

Le générateur de caractères contenu dans le logiciel est à même de générer 64 caractères différents. Les six bits (inférieurs) du code ASCII stockés en mémoire sont suffisants pour déterminer ces 64 caractères. Les deux bits supérieurs sont utilisés pour désigner le format, qui peut être de 8, 16 ou 32 caractères par ligne. La lettre A, par exemple, est représentée par le code ASCII sur 6 bits correspondant à Ø1. Si les deux bits supérieurs sont "0", (X'Ø1), alors le format est toujours 32 signes par ligne. Si nous introduisons A sous forme du code X'41 (bit 7 = 0, bit 6 = 1), nous obtenons alors 16 caractères par ligne. De la même manière, en introduisant A sous forme de X'81, le 3

nombre de caractères par ligne est de 8. A la demande du programme, il faut pouvoir retrouver l'endroit de la mémoire où sont stockés les caractères composant une ligne. Le programme demande alors les différents caractères fournis par le bus de données sous forme hexadécimale et transforme ceux-ci par l'entremise d'une table de conversion (look-up table) en code ASCII. Il place ensuite les cinq colonnes consécutives dans la mémoire intermédiaire via l'accumulateur, de façon à ce qu'un caractère soit imprimé. Après cela, le programme laisse deux colonnes d'espacement puis écrit le caractère suivant. Ceci continue jusqu'à la fin de la ligne (maximum 32 caractères). Pendant l'impression, le contact Reed est ouvert et par conséquent, la ligne DBØØ est à l'état "haut". Ce contact se ferme à la fin de la ligne et DB00 prend l'état "bas". Le programme charge alors la ligne suivante, puis interroge DB00, afin de savoir si celle-ci est toujours à l'état bas. Si c'est encore le cas, c'est que la tête d'écriture n'est pas encore revenue en début de ligne. Au début de la nouvelle ligne, la tête d'écriture est mise en contact avec le papier et le contact Reed est ouvert. On imprime alors une nouvelle ligne. Le chapitre "logiciel" donne plus de détails concernant la manipulation de la mémoire et la routine d'écriture.

Le circuit

La figure 3 représente le schéma de l'interface de l'imprimante. Le décodage des adresses est effectué par IC1, lequel est connecté aux sept lignes de rang le plus élevé du bus d'adresses (plus haute adresse: FFFF), ainsi qu'à la ligne NWDS + NDRS. Ce circuit intégré donne 8 sorties codées sur 3 bits. La sortie YO sélectionne l'EPROM IC2 à partir de l'adresse FØØØ. Cette EPROM

est, de plus, connectée aux 8 lignes inférieures du bus d'adresse, ce qui rend possible l'adressage de ½K. L'information contenue dans l'EPROM est transférée sur le bus de données et est traitée par le CPU.

Les sorties Y1 à Y3 de IC1 veillent, d'une façon semblable, au décodage respectif des adresses F200 à F400. F400 à F600 et F600 à F800. L'information relative aux caractères, qui se trouve sur le bus de données, est transférée à IC7 par l'intermédiaire de IC6. IC7 contient sept organes de commande capables de fournir le courant aux pointes de la tête d'écriture. A chaque remise sous tension, R8 et C1 remettent la mémoire intermédiaire 1C6 à zéro. Le circuit de marche/arrêt du moteur utilise les transistors T1 à T4 et abaisse la tension d'alimentation car le moteur est prévu pour fonctionner sous une tension d'environ 24 V. Pendant l'arrêt, le moteur est mis à la masse par l'intermédiaire de T4.

Liste des composants de la figure 5

Résistances:

 $R1_R8_R10 = 4k7$

R2,R5,R6 = 3k3

R3,R4 = 10 k

 $R7 = 47 \Omega$

R9 = 15 k

P1 ≈ 10 k ajustable

Condensateurs:

C1 = $10 \mu/16 V$

C2a, b = 470 μ /40 V

C3 = 330 n

C4,C5,C6,C7 = 100 n

Semiconducteurs:

IC1 = 74LS138

IC2,IC8 = MM5204Q

IC3 = 74(LS)125

IC4 = 74LS00

IC5 = 74LS14

IC6 = 74LS273

IC7 = XR2203/ULN 2003

IC9 = 78G

T1,T2 = BC 547 b

T3 = BC 161

T4 = BC 141

D1 . . . D4 = pont redresseur

B40C500

Divers:

Imprimante:

Homecomputer Nr. 8000 ou Dataméga MP 310/32L connecteur à 15 broches type Amphenol 143-015-01 ou ITT Cannon GO1A15A2AABL connecteur DIL à 14 broches

BUS D'ADRESSE 27¢ 🛱 240 NWDS NADS ⊕ IC2 IC8 IC1 **EPROM EPROM** 74LS138 MM5204Q MM5204Q 5V⊕ NWDS BUS DE DONNEES **BUS DE DONNEES** 27 V 1 ODIL 5 hobine de synchro imprimante DIL 7 BC 161 relais reed 470 ODIL6 imprimante DIL8 4N7 BC 141 DONNEES 3k3 ⊕sv BC 547 DE N1 -ODIL 4 N2 -ODIL 12 12 N3 -ODIL 3 IC7 IC6 N4 13 74LS273 XR2203 ODIL 13 N5 ULN 2003 -ODIL 2 N6 -ODIL 14 N7 -ODIL 1 (+)5V .. N3,N8 = IC4 = 74LS# N4 N7 N9 N19 = IC5 = 74LS14 NEST N5,N6 = IC3 = 74LS12 80066 - 3

Figure 3. Schéma de principe de l'interface.

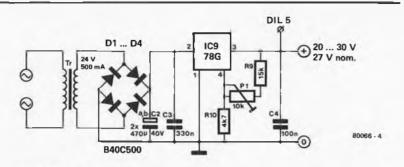


Figure 4. L'alimentation de l'imprimante.

La sortie Y2 adresse les tampons tri-state contenus dans IC3 dans le champ F400-F5FF, ce qui permet de disposer sur le bus de données de l'information délivrée par le contact Reed.

L'alimentation de l'imprimante (figure 4) est simple et réglable, grâce à P1, entre 20 et 30 V. Ce dernier réglage permet de modifier légèrement l'intensité de l'impression. Le survoltage n'est pas nuisible à la tête d'écriture (celle-ci a une durée de vie dix fois supérieure à l'ensemble du mécanisme d'impression), ni au moteur qui est protégé par la

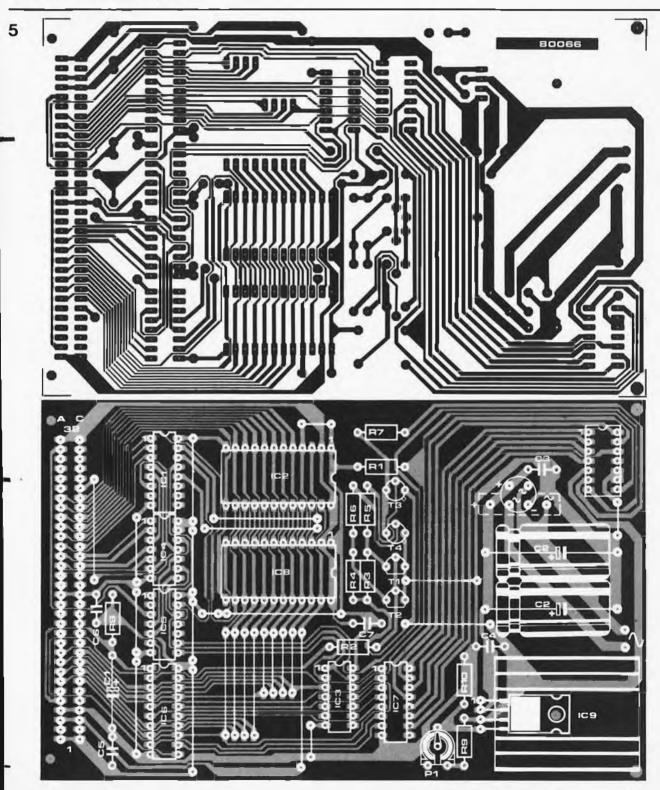


Figure 5. Circuit imprimé et implantation des composants de l'interface de l'imprimante par points.

résistance R7 placée en série. La tension d'alimentation recommandée est de l'ordre de 27 à 28 V.

Tableau 1. Détail des connexions.

Construction

La figure 5 montre à la fois le dessin du circuit imprimé et la disposition des composants. Il est réalisé au format européen et muni d'un connecteur à 64 contacts, grâce auquel il peut être connecté immédiatement au bus du système SC/MP. Un connecteur DIL à 14 broches est fixé au circuit imprimé et autorise le raccordement de l'imprimante par un connecteur direct à 15 contacts et l'entremise d'un câble ruban. Le tableau 1 détaille le câblage entre les deux connecteurs. Le signal transmis par chaque ligne est aussi indiqué. Comme l'alimentation se trouve sur le circuit de l'interface, deux raccordement sont prévus pour le transformateur (24 V), qui peut éventuellement être installé dans le voisinage du circuit imprimé. Le fonctionnement du système doit rester inchangé après le raccordement du nouveau circuit. Le boîtier de l'imprimante ainsi que la feuille de papier métallisée sont portés tous deux à un potentiel de 27 V. II faut donc à tout prix éviter tout contact entre ces parties et le boîtier (p. exp. raccordé à la terre) du système SC/MP!

Le logiciel

Sans logiciel, l'imprimante ne peut fonctionner. L'action de la routine d'impression a déjà été évoquée lors de la description de l'interface. Cette routine est donnée par le tableau 2. Une simple routine d'impression ne rend l'imprimante utile que dans une limite restreinte. Une extension extrêmement fonctionnelle est le désassembleur du tableau 4. Ces deux tableaux sont en fait imprimés en faisant usage de ce désassembleur. Dans ce qui suivra, on trouvera quelques points permettant de clarifier les manipulations effectuées par le logiciel.

Démarrage du moteur

En adressant la mémoire intermédiaire à l'aide de MOD F200 et en y lisant comme contenu de 80 à FF, le moteur démarre et 0 à 7 lignes sont respectivement imprimées sur toute la longueur de la ligne. On peut provoquer l'arrêt du moteur en agissant sur la touche NRST. Le contenu de la mémoire intermédiaire peut aussi être modifié (par exemple 00).

La routine d'impression

Comme nous l'avons déià signalé auparavant, le texte ne peut être imprimé que sous forme de lignes entières. C'est pourquoi il doit être stocké en un endroit quelconque de la mémoire RAM (tampon de texte). Cette partie

signal	connecteur DIL	connecteur imprimante
relais reed	8	1
bobine de synchro	7	2
écran	9	3
+ moteur	6	4
masse moteur	10	5
contact papier (27 V)	5	6
non connecté	11	7
broche 7	1	14
broche 6	14	13
broche 5	2	12
broche 4	13	11
broche 3	3	10
broche 2	12	9
broche 1	4	8
non connecté	non connecté	15

Tableau 2. La routine d'impression telle qu'elle se trouve dans l'EPROM.

S 0	F058 CAFE ST EE (2) F05A CAFE LDI F0 F05C 37 XPAH 3 F05D CAC0 LDI C0 F05F 33 XPAL 3 F06C C708 LD 008 (3) F071 CAC1 LDI 01 F073 900A JMP S 11 S 9 F075 CAC2 XPI 40 F077 9004 JM2 S 10 F079 CAC2 XPI 50 F079 CAC2 XPI 50 F070 CAC2 XPI 50 F070 CAC2 XPI 50 F070 CAC2 XPI 50 F071 CAC2 XPI 50 F072 CAC2 XPI 50 F073 S 10 F074 CAC2 XPI 50 F075 CAC2 XPI 50 F076 CAC2 XPI 50 F077 CAC2 XPI 50 F0	FOBB 00 HALT
F000 04 DINT	FØSA C4FØ LDI [FØ]	FØBC ØØ HALT
F001 C1F5 LD F5 (1)	FØ5C 37 XPAH 3	FØBD 00 HALT
F003 36 XPAH 2	FØ5D C4CØ LDI CØ	FØBE 00 HALT
F004 C1F4 LD F4 (1)	FØ5F 33 XPAL 3	FØBF ØØ HALT
F006 32 XPAL 2	F060 C780 LD (80 (3)	TAB:
F007 900D JMP \$ 1	FØ62 C78Ø LD @8Ø (3)	FOCO BE C1 DO D5 DE FE 89 89
F009 08 NOP	FØ64 C78Ø LD @8Ø (3)	FØC8 89 FE FF C9 C9 C9 B6 BE
F00A 08 NOP	FØ66 C78Ø LD @80 (3)	FØDØ C1 C1 C1 A2 FF C1 C1 A2
F00B 08 NOP	FØ68 C78Ø LD @8Ø (3)	FØD8 9C FF C9 C9 C9 C1 FF 89
FOOC 08 NOP	F06A C400 LDI 00	FØEØ 89 89 81 BE C1 C1 C9 F9
FOOD 08 NOP	FØ6C Ø1 XAE	FØE8 FF 88 80 88 FF 80 Cl FF
F00E 08 NOP	\$ 8	F0F0 C1 80 A0 C0 C1 BF 81 FF
FOOF 04 DINT	FØ6D C2FE LD FE (2)	FØF8 88 94 A2 C1 FF CØ CØ CØ
F010 C40F LDI 0F	FØ6F 9CØ4 JNZ \$ 9	F100 C0 FF 82 84 82 FF FF 84
FØ12 36 XPAH 2	FØ71 C4Ø1 LDI Ø1	F108 00 90 FF BE C1 C1 C1 BE
F013 C400 LDI 00	F073 900A JMP \$ 11	F110 FF 89 89 89 86 BE C1 D1
FØ15 32 XPAL 2	\$ 9	F118 Al DE FF 89 99 A9 C6 C6
\$ 1	FØ75 E440 XRI 40	F120 C9 C9 C9 B1 81 81 FF 81
FØ16 C4F3 LDI F3	FØ77 9CØ4 JNZ \$ 10	F128 81 BF CØ CØ CØ BF 9F AØ
FØ18 35 XPAH 1	FØ79 C402 LDI Ø2	F130 C0 A0 9F BF C0 B8 C0 BF
FØ19 C4FF LDI FF	F07B 9002 JMP \$ 11	F138 E3 94 88 94 E3 87 88 FØ
F01B 31 XPAL 1	\$ 10	F140 88 87 E1 D1 C9 C5 C3 80
FØ1C C4FF LDI FF	FØ7D C404 LDI 04	F148 FF C1 C1 80 98 84 88 90
FØ1E CAFF ST FF (2)	\$ 11	F150 8C 80 Cl Cl FF 80 88 B6
F020 C480 LDI 80	FØ7F CAFC ST FC (2)	F158 C1 C1 80 C1 C1 B6 88 80
F022 C900 ST 00 (1)	\$ 12	F160 80 80 80 80 80 80 80 CF
\$ 2	FØ81 C101 LD Ø1 (1)	F168 80 80 80 87 80 87 80 94
F024 C101 LD 01 (1)	FØ83 94FC JP \$ 12	F170 FF 94 FF 94 A4 AA FF AA
F026 1E RR	\$ 13	F178 92 83 93 88 E4 E2 B0 CE
FØ27 94FB JP \$ 2	F085 C101 LD 01 (1)	F180 D9 A6 D0 80 84 82 81 80
\$ 3	F007 D400 ANI 00	F188 80 9C A2 C1 80 80 C1 A2
F029 C101 LD 01 (1)	FØ89 9CFA JNZ \$ 13	F190 9C 80 94 88 BE 88 94 88
F02B D401 ANT 01	FØ8B C101 LD 01 (1)	F198 88 BE 88 88 80 C0 B0 80
FØ2D 9CFA JNZ \$ 3	F08D D401 ANI 01	Fla0 80 88 88 88 88 80 E0
\$ 4	FØ8F 9CB4 JNZ \$ 6	Fla8 E0 80 80 A0 90 88 84 82
F02F AAFF ILD FF (2)	F091 40 LDE	F1B0 BE D1 C9 C5 BE 80 C2 FF
F031 01 XAE	F092 9C0A JNZ \$ 14	F1B8 C0 80 C2 E1 D1 C9 C6 A1
F032 40 LDE	F094 C300 LD 00 (3)	F1C0 C1 C5 CB B1 98 94 92 FF
F033 E420 XRI 20	F096 C900 ST 00 (1)	F1C8 90 A7 C5 C5 C5 B9 BC CA
FØ35 9808 JZ \$ 5	F098 C900 ST 00 (1)	F1D0 C9 C9 B0 81 F1 89 85 83
FØ37 C28Ø LD 8Ø (2)	FØ9A C48Ø LDI 8Ø	F1D8 B6 C9 C9 C9 B6 86 C9 C9
F039 01 XAE	F09C C900 ST 00 (1)	F1E0 A9 9E 80 E3 E3 80 80 80
F03A 40 LDE	\$ 14	F1E8 C0 B3 80 80 88 94 A2 C1
FØ3B E4FF XRI FF	FØ9E BAFC DLD FC (2)	F1F0 80 94 94 94 94 94 80 C1
FØ3D 9CØF JNZ \$ 7	FØAØ 9CDF JN2 \$ 12	F1F8 A2 94 88 82 81 D1 89 86
\$ 5	FØA2 C701 LD @01 (3)	
F03F C101 LD 01 (1)	FØA4 BAFB DLD FB (2)	
F041 D401 ANI 01	FØA6 9CC5 JNZ \$ 8	
FØ43 98FA J2 \$ 5	FØAB 40 LDE	
\$ 6	FØA9 9C84 JNZ \$ 4	
F045 C400 LDI 00	FØAB C402 LDI 02	
F047 C900 ST 00 (1)	FØAD CAFB ST FB (2)	
FØ49 37 XPAH 3	FØAF Ø1 XAE	
F04A C414 LDI 14	F0B0 90BB JMP \$ 8	
FØ4C 33 XPAL 3	FØB2 ØØ HALT	
FØ4D 3F XPPC 3	FØB3 ØØ HALT	
\$ 7	FØB4 00 HALT	
F04E C405 LDI 05	FØB5 00 HALT	
F050 CAFB ST FB (2)	FØB6 ØØ HALT	
FØ52 40 LDE	FØB7 00 HALT	
FØ53 D43F ANI 3F	FØB8 ØØ HALT	

66 66

FØ56 D4CØ ANI CØ

Tableau 3. Programme de démonstration.

```
$ 0
0E00 08 NOP
0E01 C40F LDI 0F
                                                 set Pl to
BEB3
        35 XPAH 1
        35 XPAH 1
C4F0 LDI F0
31 XPAL 1
C4FF LDI FF
C90C ST 0C (1)
C4FF LDI FF
                                                 /set ROUTAD (MFFC+MFFD)
                                                   to FFFF (PRINT-ROUTINE)
        C90D ST 0D (1)
                                                    set TEXTAD (0FF4+0FF3)
                                                    to 0E30 (TEXT-TABLE)
        C430 LDI 30
ØE15
       C903 ST 03 (1)
ØE17
ØE19
        C400 LDI 00
37 XPAH 3
C455 LDI 55
                                                   JS 3 (PUSH)
set P3 to 0056-1
                                                   and JUMP via XPPC
             XPAL 3
XPPC 3
HALT
ØE1C
                                                 / .TIME
ØE21
              RALT
ØE22
              HALT
ØE26
        00
              HALT
        aa
              HALT
              HALT
ØE 2A
         66
               HALT
        55
55
55
55
55
ØE 2B
              BYTE
                                                   SCRATHPAD for
ØE2C
ØE2D
              BYTE
ME30 20 53 43 6F 4D 50 20 20 0E38 50 52 49 4E 54 45 52 20 0E40 FF
                                                   TEXT-TABLE
```

de la mémoire peut être choisie librement. Il faut, dans ce cas, sauter vers l'adresse de départ (FØØØ) de la routine d'impression (voir tableau 2). Si I'on saute plutôt vers l'adresse FØØF, alors l'adresse de départ du texte est définie automatiquement comme étant ØFØØ. Cela signifie que les caractères ASCII devront se situer à partir de cette adresse, afin d'en être extraits et imprimés par la suite. En cas de libre choix de l'adresse de début de texte. celle-ci devra être déterminée dans TEXTAD (Ø FF4 + ØFF3). La routine d'impression est initialisée en F000 et regarde en TEXTAD où les caractères peuvent être trouvés. Il convient cependant de tenir compte de ce que la routine d'impression utilise 5 octets de RAM à l'usage des différents compteurs. Les adresses de ces différents compteurs sont situées immédiatement sous celle de départ de la mémoire de texte. Dans le cas d'un texte court, n'utilisant pas toute une ligne, le tampon de texte doit, après le dernier signe, être clôturé par X'FF. De cette façon le reste de la ligne demeure vierge. Il est conseillé de terminer également les lignes complètes par X'FF, pour éviter qu'un 33ème caractère incomplet ne vienne s'afficher en fin de ligne. Après que dans le programme principal le départ du texte ait été spécifié (ou, au stade de départ à l'aide de "MODIFY") et que le tampon de texte ait été chargé, la routine d'impression progresse. Ceci ne peut se passer que par l'intermédiaire de la pile LIFO contenue dans ELBUG. L'avantage de ceci est que la routine PUSH d'ELBUG sauve les états du CPU dans la pile pendant l'exécution de la routine d'impression. Après cette exécution, on revient au programme principal grâce à la routine PULL. Les états sont donc ressortis de la pile et réintroduits dans le CPU.

L'adresse de départ de la routine d'impression - 1 ($F000-1 = FFFF - d\hat{u}$ à l'effet de page – ou bien FØØF-1) est chargée dans ROUTAD en même temps que doit être donnée une instruction JS 3 (PUSH) = 0056-1. Cet ensemble est visible dans le programme figurant dans le tableau 3. Ce programme est accompagné des commentaires nécessaires, ce qui fait qu'il n'exige que peu de commentaires supplémentaires. Le tampon texte (ØE3Ø-ØE4Ø) contient le texte – SC/MP – – PRINTER – (– = un espacement). Celui-ci est donc terminé par un FF.

La base du texte ne doit pas à nouveau être définie lors d'un nouveau saut vers la routine d'impression, puisque le contenu de TEXTAD est resté inchangé. Ce contenu peut cependant être modifié si les caractères d'une nouvelle ligne doivent être cherchés dans une autre partie de la mémoire RAM. On peut sauter de manière répétée vers la routine d'impression au moyen de l'instruction XPPC3, pour autant que le contenu du registre-pointeur (P3) ne soit pas modifié. Le tampon de texte doit être rechargé (avec un nouveau texte) avant chaque nouveau saut.

Le désassembleur SC/MP

Un programme de désassemblage est en mesure d'analyser un programme non documenté et est capable, au moyen de l'imprimante, d'en donner un "listage". Les tableaux de 2 à 4 sont listés à l'aide

d'un désassembleur. Le désassembleur commence par calculer, sur base du PC, les sauts relatifs (dans le programme à désassembler) à l'endroit où certaines routines débutent. Il les repère par un signe S suivi d'un numéro d'ordre. La structure d'un programme devient, déjà de cette façon, un peu plus visible. L'analyse de programmes inconnus s'en trouve facilitée. Les tableaux 2 à 4 sont autant d'exercices soumis à la sagacité des amateurs, afin de développer leurs facultés d'analyse. Le désassembleur commence à l'adresse 2600, après quoi da-d-t-s apparaît sur l'affichage. On peut dès lors faire un choix parmi trois possibilités. En appuyant sur la touche D (sur le clavier hexadécimal), on provoque l'édition d'un programme sur l'imprimante. Si l'on appuie sur la touche T (transfert de bloc), alors c'est l'Elekterminal qui est sélectionné pour l'édition (1200 BD-flagØ). Après 16 lignes, la LED halt s'allume. Après enfoncement de la touche halt-reset, apparaissent les 16 lignes suivantes, et ainsi de suite. L'enfoncement de la touche S (substract) a pour effet de provoquer une édition sérielle via le flag Ø (à une vitesse de 110 bauds). Ici, l'édition ne s'arrête pas après 16 lignes comme dans le cas pour l'Elekterminal.

Il peut arriver qu'entre deux lignes, une ligne vide soit imprimée. Cela dépend des caractéristiques des périphériques raccordés à l'imprimante. Dans ce cas, le contenu de l'adresse 2516 doit être modifié, à l'aide de MODIFY, de 3F en Ø8. Après l'enfoncement d'une des trois touches D, T ou S, l'affichage visualise le mode d'édition venant d'être sélectionné. A l'issue de cette manipulation, on peut introduire les adresses de début et de fin du programme à désassembler. Si l'adresse de départ est X000, alors l'adresse finale ne peut être, pour des raisons techniques, XFFF: ce devra être XFFE. Si des tables apparaissent dans le programme, il faut presser la touche T (transfert de blocs), ce qui provoque l'apparition de "ta" sur l'affichage. Après cela, on peut introduire les adresses de début et de fin de la table. Dans le cas où il y a plusieurs tables, la procédure précédente doit être répétée. Il faut cependant veiller à donner les tables dans leur ordre de succession, leur nombre étant limité à 15. Une table peut ne comporter qu'un seul octet. Deux tables peuvent se suivre directement. Les tables sont imprimées en tant que matrices hexadécimales. Il est aussi possible d'imprimer tout un programme sous forme de matrice hexadécimale à l'aide du désassembleur. S'il faut examiner programme dont les adresses des différentes tables sont inconnues, le désassembleur peut disséguer le programme. Celui-ci imprime deux points d'interrogation en regard des adresses de tables, étant donné qu'il interprète celles-ci comme des instructions indéterminées,

n'appartenant pas au jeu d'instructions.

Il est donc naturel que le désassembleur

Tableau 4. Programme de désassemblage.

Tableau 4. Programme o	de désassemblage.				-
\$ 8	2089 61 XAE 2080 C680 LD 680 (2) 2080 32 XPAL 2 2061 C881 ST 61 (3) 2063 32 XPAL 2 2066 C782 ST 622 (3) 2066 AR26 LD 26 =28F 2066 CF82 ST 622 (3) 2066 AR26 LD 26 =28F 2066 CF82 ST 622 (3) 2066 AR26 LD 26 =28F 2067 C8FD LD FD =28CD 2061 981E JZ \$11 2063 C581 LD 601 (1) 2065 36 XPAH 2 2066 C581 LD 601 (1) 2065 36 XPAH 2 2066 C581 LD 601 (1) 2065 36 XPAH 2 2066 C581 LD 601 (1) 2068 32 XPAL 2 2069 C681 LD 601 (1) 2068 32 XPAL 2 2069 C681 LD 601 (1) 2068 31 XPAL 1 2069 C681 LD 601 (1) 2069 C681 XP 10 82 2061 35 XPAH 1 2062 C482 LD1 28 2061 35 XPAH 1 2062 C680 ST 68 =28F6 2062 C51 LD 601 (1) 2069 C680 ST 68 =28F7 2069 C680 ST 68 =28F7 2069 C680 ST 60 =28CC 2060 C980 JMP \$ 4 TAB: 2062 C680 ST 60 =28CC 2060 C980 ST 60 (1) 2069 C681 LD FD (1) 2069 C680 ST 60 (1) 2069 C680 ST 60 (1) 2069 C680 ST 60 (1) 2069 C681 LD FD (1) 2069 C680 ST 60 (1) 2069 C781 ST 601 (1) 2060 C781 ST 601	2177 C1FD LD FD (1) 2179 C9CE ST CE (1) 217B C1FE LD FE (1) 217G C9CF ST CF (1) 217F C1FF LD FF (1) 2181 C906 ST DG (1) 2183 C428 LD1 28 2185 C901 ST D1 (1) 2187 C9C5 ST C5 (1) 2189 C903 ST D3 (1) 2188 C904 ST D4 (1) 2188 C904 ST D4 (1) 2188 C902 ST D2 (1) 2191 C488 LD1 88 2193 C9C6 ST C6 (1) 2195 9019 JMP \$ 18 \$ 17 2197 C4FF LD1 FF 2199 C091 ST 091 (1) 2198 C498 LD1 89 2193 C9C6 ST C6 (1) 2195 9019 JMP \$ 18 \$ 17 2197 C4FF LD1 FF 2199 C091 ST 091 (1) 2198 C498 LD1 00 2199 C709 ST 091 (1) 2199 C498 LD1 00 2190 37 XPAH 3 2191 C427 LD1 27 21A3 C99F ST 9F (3) 21A5 C424 LD1 24 21A7 C99F ST 9E (3) 21A5 C424 LD1 24 21A7 C99F ST 9E (3) 21A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 24 21A7 C99F ST 9F (3) 21A8 C424 LD1 24 21A7 C99F ST 9F (3) 21A8 C424 LD1 24 21A9 C6A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 24 21A9 C6A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 24 21A9 C6A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 24 21A9 C6A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 24 21A9 C6A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 24 21A9 C6A8 ST A8 (3) 21A8 C424 LD1 27 21B3 37 XPAH 3 21B4 C427 LD1 27 21B3 37 XPAH 3 21B7 C646 LD1 E4 21B0 G3 CCL \$ 19 21B1 C427 LD1 27 21B3 37 XPAH 3 21B7 C646 LD1 E4 21B0 C337 LD 37 (3) 21B7 C96 ST 9E (3) 21C1 C338 LD 39 (3) 21C2 G60 STNZ \$ 28 21C0 C339 LD 37 (3) 21C1 C338 LD 39 (3) 21C3 G60 STNZ \$ 28 21C0 C339 LD 35 (3) 21C3 G60 STNZ \$ 28 21C0 C339 LD 35 (3) 21C1 C338 LD 35 (3) 21C3 G60 STNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 G339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 G339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 28 21C0 C339 LD 39 (3) 21C6 S065 NNZ \$ 29 21C6 G70 LD 601 (3) 22C7 S062 LD 601 (3) 2	223A C9FE ST FE (1) \$ 27 233C 98A2 JMP \$ 21 \$ 28 223E C341 LD 41 (3) 2246 C318 LD 3E (3) 2244 C864 ST 44 (3) 2246 C318 LD 3E (3) 2248 C667 LD 6FF (2) 224C 3F IDPC 3 224D 2021 JMZ \$ 31 224A C66F LD 6FF (2) 224C 3F IDPC 3 224D 2021 JMZ \$ 31 224F C661 LD 601 (2) 2251 08 NDP 2252 08 NDP 2253 C3EL D FF (3) 2257 08 NDP 2258 C1E9 LD FF (1) 225A 09F7 ST F7 (1) 225C 37 XPAH 3 225D C1EA LD EA (1) 225F 33 (PAL 3 226C C9F3 ST FA (1) 226A C701 LD 601 (3) 226C C9F4 ST FA (1) 226B 37 XPAH 3 226C C9F4 ST FA (1) 236B 37 XPAH 3 226C C9F4 ST FA (1) 236B 37 XPAH 3 226C C9F4 ST FA (1) 237 XPAH 3 226C C9F4 ST FA (1) 238 3 (PAL 3 2272 C33A LD 3A (3) 2274 983F JZ \$ 34 2271 C33A LD 3A (3) 2274 983F JZ \$ 34 2271 C33A LD 3A (3) 2274 983F JZ \$ 34 2276 C33B LD 3B (3) 2277 BC B03 ST B1 (3) 2278 CB04 ST B4 (3) 2270 C33A LD 3A (3) 2271 CB03 ST B1 (3) 2271 CB03 ST B1 (3) 2272 C33A LD 3A (3) 2273 CB03 ST B1 (3) 2274 C33C LD 3C (3) 2275 BC B04 ST B4 (3) 2276 CB04 ST B4 (3) 2277 CB03 ST B1 (3) 2278 CB04 ST B4 (3) 2279 CB04 ST B4 (3) 2270 CB03 ST B1 (3) 2271 CB03 ST B1 (3) 2271 CB03 ST B1 (3) 2272 CB03 ST B1 (3) 2273 CB03 ST B1 (3) 2274 CB04 ST B4 (3) 2275 CB04 ST B4 (3) 2276 CB04 ST B4 (3) 2277 CB03 ST B1 (3) 2278 CB04 ST B4 (3) 2279 CB04 ST B4 (3) 2270 CB03 ST B1 (3) 2271 CB03 ST B1 (3) 2271 CB03 ST B1 (3) 2272 CB03 ST B1 (3) 2273 CB03 ST B1 (3) 2274 CB04 ST B4 (3) 2275 CB04 ST B4 (1) 2280 CB04 ST B4 (1) 2281 CB04 ST B4 (1) 2282 CB04 ST B4 (1) 2282 CB04 ST B4 (1) 2283 CB04 ST B4 (1) 2284 CB04 ST B4 (1) 2285 CB04 ST B4 (1) 2286 CB04 ST B4 (1) 2287 C44 LD1 A1 2289 C95 ST E9 (1) 2290 C95 ST E9 (1) 2291 C96 ST E9 (1) 2291 C96 ST E9 (1) 2292 C96 ST E9 (1) 2293 C96 ST E9 (1) 2294 C96 ST E9 (1) 2295 C96 ST E9 (1) 2296 C96 ST E9 (1) 2297 C47 LD1 A1 2290 C96 ST E9 (1) 2298 C96 ST E9 (1) 2298 C96 ST E9 (1) 2208 C96 ST E9 (1) 2208 C96 ST E9 (1) 2208 C96 ST E9 (1) 2209 C96 ST E9 (22F1 98D3 JMP \$ 36 TABH: 22F3 27 FB 88 \$ 43 22F6 CRCC LD FC = 22F3 22F8 35 XPAH 1 22F9 C8FA LD FA = 22F4 22F8 31 MPAL 3 22FC C4C8 LDI C8 22FE 33 MPAL 3 22FF C486 LDI 68 22FB 36 MPAL 3 22FF C486 LDI 68 23B1 98C5 JMP \$ 37 \$ 44 23B3 36 MPAL 2 23B4 3F MPC 3 23B5 36 MPAH 2 23B6 32 XPAL 2 23B6 32 XPAL 2 23B7 3F XPC 3 23B8 32 XPAL 2 23B7 SFC LD 8FC (1) 23B8 C404 LDI 84 23B0 C5CFC LD 6FC (1) 23B7 C6FC LD 6FC (1) 23B8 C404 LDI 08 (1) 23B1 DC46 CRI 48 23B3 CD61 ST 601 (1) 23B1 DC62 ST 67 = 22F5 23B7 SCFC LD 6FC (1) 23B1 CD61 ST 601 (1) 23B1 DC62 ST 67 (2) 23B2 C680 LD 69 (2) 23B3 C7B1 ST 14 (3) 23C1 C680 LD 69 (2) 23C2 LD 69 (2) 23C3 F MPC 3 23B8 C2FF LD FF (2) 23C4 C68 ST C6 = 22F5 23C6 C68 ST C6 = 22F5 23C7 MPS 36 23C8 CC7F LD FF (2) 23C9 LD 69 (2) 23C9	23AF C701 LD 081 (3) 23B1 90EF JMP \$ 54 \$ 555 23B3 C757 LD 087 (3) \$ 56 23B5 C707 LD 087 (3) \$ 557 23B7 C701 LD 081 (3) 23B9 9488 JP \$ 47 23BB D747 ANT 76 23BB D747 ANT 76 23C3 070 LD 077 ANT 67 23C5 070 LD
2003 36 XPAE 2 2004 CB00 ST 00 (3) 2006 36 XPAE 2 2007 C200 LD 00 (2)	216F CIPB LD FB (1) 2171 CSCA ST CA (1) 2173 CIPC LD FC (1) 2175 CSCD ST CD (1)	2233 9CAB JNZ \$ 21 2235 86 CSA 2236 94AB JP \$ 21 2238 C428 LDI 28	22ED 54EL 5F 5 48 22ED 668 LD 601 (2) 22EF 63 SCL 22F6 66 CSA	23A9 C703 LD 603 (3) 23AB C701 LD 601 (3) 23AD 94F3 JP \$ 54	245F 9813 JZ \$ 69 2461 C43D LDI 3D 2463 CD01 ST 001 (1)

```
CA55 ST 55 (2)
C305 LD 05 (3)
CA57 ST 57 (2)
C40F LDI 0F
36 XPAH 2
C4E0 LDI E0
             C009 LD 09
                                                                              251C
251D
251E
                                       =246F
             36 XPAH 2
3F XPPC 3
C006 LD 06 =2470
                                                                                          E4FF XRI FF
9815 JZ $ 79
48 LDE
                                                                                                                                                             265D
                                                                              2528
2522
2523
2523
2525
2526
                                                                                                                                                              265E
             32 XPAL 2
3F XPPC 3
         68
0 9897 JMP $ 64
                                                                                          01 XAE
40 LDE
                                                                                                                                                              2664
                                                                                                                                                                          32 XPAL
C427 LDI
2460
                                                                                                                                                              2665
                                                                               2527 D428 ANI 20
2529 9C84 JNZ $ 78
2528 48 LDE
252C DC48 ORI 48
                                                                                                                                                              2667
                                                                                                                                                                          C440 LDI
                                                                                                                                                              2668
 $ 69
2474 C601 LD 001 (2)
                                                                                                                                                              266B
                                                                                                                                                                          RE XPPC 3
          COFO LD F8 =246F
36 XPAH 2
COFF ST F5 =246F
                                                                                                                                                             TAB:
266C 08 08 F0 78 19 02 82 00
2674 0F 6D FF 17 8A 00 00 5E
267C 00 00 00 00 00
                                                                              252E #1 YAF
                                                                             $ 78
252F 40 LDE
2530 3F XPP
2531 90E7 JM
             C0F4 LD F4 =2470
                                                                                          3F XPPC 3
90E7 JMP $ 77
             32 XPAL 2
C8F1 ST F1 =2470
C428 LDI 28
                                                                                                                                                             2681 FF 7F 84 8C 19 CA CD 50
                                                                              2533 FA AF AA AA
                                                                                                                                                              2689 CA 50 CA CE 5A
2691 8C 04 84 8C 04
2699 84 09 93 14 81
26A1 8E 09 8F 12 8F
                                                                                                                                                                                                         CA 5A 89
8C 04 8C
8E 04 81
92 09 98
             37 XPAH 3
C441 LDI 41
                                                                            $ 79
2537 C@FB LD FB =2533
2539 9405 JP $ 80
253B B@F8 DLD FB =2534
253D 9C01 JNZ $ 80
253F 00 HALT
2483
             33 XPAL 3
C499 LDI 99
C8E9 ST E9 =2472
C8E6 ST E6 =2471
                                                                                                                                                             26A9 8F 12 98 92 09 84 81 04
26B1 84 81 09 81 84 04 81 84
26B9 09 83 81 04 83 81 09
                                                                                                                                                            TAB:

26C8 81 81 81 83 86 89 8E 8B

26C8 81 81 98 81 81 81 93 81

26D8 96 98 98 81 9D AØ A3 A5

26D8 A8 AB AE 81 B4 87 BA BD
                                                                             253F 80 HALT

$ 80

2548 C488 LDI 80

2542 37 XPAH 3

2543 C414 LDI 14

2545 33 XPAL 3

2546 3F XPPC 3
             C8E5 ST E5 =2473
248D
 248P
              .
82 OCT
             02 CCL
C0E1 LD E1 =2472
EC01 DA1 (1)
C0EDD ST ED =2472
C0EDA LD DA =2471
                                                                                                                                                             TAB:
26E0 01 98 81 85 40
                                                                             $ 81
2547 01 XAE
2548 C419 LDI 19
254A 8P02 DLY 02
                                                                                                                                                             26E8 02 63 83 8C 00 88 81
26F0 94 03 93 83 8C 08 8E
26F8 90 06 83 93 81 60 98
             CBOA LO DA =2471

DCBO DAI 08

CBO6 ST D6 =2471

C702 IJD 002 (3)

BBD1 XOR D1 =2470

9CED JNZ $ 70
                                                                                                                                                             26F0 94 03 93 83
26F8 90 06 83 93
2700 85 07 83 81
                                                                                         86 CSA
DC81 ORI 81
87 CAS
C409 LDI 89
C8E2 ST E2 =2535
                                                                             254C
                                                                                                                                                              2788
                                                                                                                                                                        20 70 81 84
                                                                                                                                                                                                  85
                                                                             254D
                                                                                                                                                              2710 20 76 83 81 85
                                                                                                                                                            2718 85 19 93 89 8F 84 84 89
2718 85 19 93 89 8F 84 84 89
2728 8E 94 58 81 8E 85 58 8F
2728 92 85 85 89 85 8E ID 93
2738 92 8C 1F 92 92 8C 55 82
2738 99 94 85 71 72 73 FF FF
2740 28
2741 C425 LDI 25
2743 37 KPAH 3
2744 C446 LDI 46
2746 33 KPAL 3
2747 C446 LDI 8C
2749 3F KPPC 3
             C3PD LD FD (3)
E8CA XOR CA =246F
9CE7 JNZ $ 78
C427 LDI 27
                                                                             255Ø
2552
                                                                            2552
$ 82
2554
2556
2558
255A
255C
255D
24A8
             37 XPAH 3
C4C8 LDI C8
33 XPAL 3
                                                                                        C482 LDI 82
8F00 DLY 00
B8DC DLD DC
             33 XPAL 3
C464 LD1 64
CD81 ST 001 (1)
C428 LD1 20
CD01 ST 081 (1)
03 SCL
                                                                                          9810 JZ $ 83
40 LDE
                                                                                         40 LDE
C401 ANT 01
                                                                             255F
                                                                                          CBD6 ST D6 =2536
             03 SCL
C009 LD 89 =2471
9806 J2 $ 71
3F XPPC 3
C420 LDI 20
C9FE ST FE (1)
                                                                             2561
                                                                                         01 XAE
1C SR
01 XAE
06 CSA
 24B7
                                                                                                                                                                          3F XPPC
C42F LDI
                                                                              2562
2563
                                                                                                                                                              274A
                                                                                                                                                              274C
                                                                                                                                                                           37
                                                                                                                                                                          C4FF LDI FE
33 XPAL 3
3F XPPC 3
                                                                             2564
 24BC
                                                                             2565
                                                                                         DC01 ORI 01
                                                                             2567
2569
256A
                                                                                          EØCE XDR CE =2536
07 CAS
9828 JMP $ 82
              02
                     CL
                                                                                                                                                             2750
                                                                                                                                                                 TAR
                                                                                                                                                             C890 1D B8 =2472
                                                                                 $ 83
              3F XPPC 3
                                                                             256C
                                                                                         Ø6 CSA
             D4F0 ANI F0
9C07 JNZ $ 72
06 CSA
9404 JP $ 72
                                                                             256D D4FE ANT FE
256F 07 CAS
2570 3F XPPC 3
2571 98D4 JMP $ 81
                                                                                                                                                              2771 08 08 08 08 08 08 08 08 08
                                                                             2571
 24CB
             C420 LDI 20
                                                                             $ 84
2573 C40D LDI 0D
2575 3F XPPC 3
2576 90A2 JMP $ 77
             COFE ST FE (1)
                                                                                                                                                                  TAB:
                                                                                                                                                              2789 00
              CMA3 LD A3 =2473
                                                                                                                                                             278A
278B
                                                                                                                                                                                 XPAL 2
XAE
LDE
             07 CAS
9099 JMP $ 68
08 NOP
08 NOP
08 NOP
 2402
                                                                                        C45E LDI 5E
C906 ST 06 (1)
C903 ST 03 (1)
C45F LDI 5F
                                                                             2600
                                                                                                                                                              278D
                                                                                                                                                                           32
                                                                                                                                                                                  XPAL 2
                                                                                                                                                                          32 XPAL 2
40 LOE
E00D XOR 0D =279D
9C07 JNZ $ 6
36 XPAH 2
01 XAE
                                                                                                                                                              278E
278F
2791
2793
 24D7
              88
                      NOF
                                                                                         C905 ST 05 (1)
                                                                             2608
 2408
                       NOP
                                                                             268A
 24D9
24DA
24DB
24DC
                                                                                         C440 LDI 40
C904 ST 04 (1)
C902 ST 02 (1)
C900 ST 00 (1)
C478 LDI 78
C901 ST 01 (1)
                                                                             268C
                                                                                                                                                              2794
                                                                             260E
2610
2612
2614
                                                                                                                                                                                 LDE
XPAH 2
LDE
                       NOP
 24DD
                       NOP
                                                                                                                                                                         E005 XOR 05 =279E
                                                                                                                                                             2798
                                                                             2616 C46D LDI 6D
2618 C9FF ST FF (1)
 _ $
24DF
                                                                                                                                                             279A
279B
             C053 LD 53 =2533
              9C14 JNZ $ 75
9002 JMP $ 74
90F8 JMP $ 73
                                                                             $
261A
  24E1
                                                                                         C400 LDI 00
                                                                                                                                                                  TAB:
                                                                             261C
261D
261F
262Ø
2621
2623
                                                                                         37 XPAH 3
C44F LDI 4F
33 XPAL 3
3F XPPC 3
                                                                                         37
                                                                                                                                                             279D CB 27
                                                                                                                                                                           01
 24E7
             C455 LDI 55
            33 XPAL 3
C4FF LDI FF
CBA7 ST A7 (3)
C4FF LDI FF
CBA8 ST A8 (3)
                                                                                         3F XPPC 3
C426 LDI 26
                                                                                                                                                                          C82A ST 2A =27CB
                                                                                                                                                              27A2
                                                                                                                                                                                   CSA
                                                                                                XPAH 3
                                                                                                                                                                         C828 ST 28 =27CC
                                                                                                                                                              27A3
                                                                             2624
2626
2627
                                                                                         C47A LDI 7A
33 XPAL 3
C208 LD 08 (2)
                                                                                                                                                              2785
                                                                                                                                                              27A6
27A7
                     XPPC 3
                                                                                                                                                                                   SR
                                                                                         E4BØ XRI BØ
9CØ4 JNZ $
C7F4 LD @F4
900C JMP $
                                                                             2629
             C414 LDI 14
33 XPAL 3
3F XPPC 3
                                                                                                                                                              27A8
                                                                                                                                                                                    SR
                                                                             262B
262D
                                                                                                                                                              27A9
                                                                                                                                                                                   SR
                                                                             262F
     $ 75
                                                                                                                                                                          F4F6 ADI F6
9402 JP $ 9
F439 ADI 39
             C427 LDI 27
35 XPAH 1
C4E4 LDI E4
                                                                                        E460 XRI 60
9C04 JNZ $ 3
C7FA LD 0FA (3)
9004 JMP $ 4
                                                                             2631
                                                                                                                                                              27AF
                                                                                                                                                              $
27B1
 24FC
              31 XPAL
C425 LDI
                                                                             2637
                                  25
             37 XPAH 3
C470 LDI 70
33 XPAL 3
C02F LD 2P =2533
                                                                                                                                                              27B3
                                                                                                                                                                           CD01 ST 001 (1)
                                                                                        E42D XRI 2D
9CDO JNZ $
                                                                             2639
                                                                                                                                                              27B5
                                                                                                                                                                           06 CSA
                                                                                                                                                                           E401 XRI 01
07 CAS
D401 ANI 01
                                                                             $
263D
 2503
                                                                                         C425 LDI 25
              940D JP $ 76
C02C LD 2C =2534
9C09 JNZ $ 76
C40A LDI 0A
                                                                                                                                                              27B9
                                                                             26 3F
                                                                                                   XPAH 2
                                                                                                                                                              27BB
                                                                                                                                                                           9805 J2 $ 10
                                                                             2648 C400 LDI 80
2642 32 XPAL 2
2643 C300 LD 80 (3)
                                                                                                                                                                           40 LDE
D40F AN
                                                                                                                                                                            DAME ANI ME
90E8 JMP $
  25ØD
              3F XPPC 3
C410 LDI 10
                                                                                                                                                              27CØ
                                                                                         CA33 ST 33 (2)
C301 LD 61 (3)
C9FF ST FF (1)
C400 LD1 60
                                                                             2645
                                                                                                                                                                  $ 10
                                                                             2647
2649
264B
                                                                                                                                                                         C009 LD 09 =27CC
07 CAS
C005 LD 05 =27CB
              C823 ST 23 =2534
985F JMP $ 84
 2512 985F JMP $
    $ 76
2514 C40A LDI BA
2516 3F XPPC 3
2517 C40D LDI 0D
2519 3F XPPC 3
                                                                                         CA34 ST 34 (2)
                                                                             264D
                                                                                                                                                                           01 XAE
3F XPPC 3
                                                                                         CA34 ST 34 (2)
C302 LD 82 (3)
CA49 ST 49 (2)
C303 LD 03 (3)
CA4B ST 4B (2)
C304 LD 04 (3)
                                                                             264F
2651
2653
                                                                                                                                                               27C8
                                                                                                                                                              27C9 90D4 JMP $
                                                                                                                                                              27CB CA 20
 $ 77
251A C501 LD 601 (1)
```

signale aussi cette sorte d'instruction par deux points d'interrogation. Quand aucune table n'est introduite, ou lorsque aucune n'est rencontrée, le désassembleur peut être lancé par une pression sur n'importe quelle touche (T exceptée). Le désassembleur parcourt une première fois le programme à examiner, suivie par un second parcours à l'issue duquel l'impression a lieu. Seuls les programmes dont les adresses de début et de fin sont situées dans la même page peuvent être manipulés par le désassembleur. Si cela n'est pas le cas, le programme doit être désassemblé à part. Les octets qui sont éventuellement retenus dans le programme (bloc-note) peuvent être munis de l'inscription "byte" si on les remplace, dans ce programme, par 55 (à l'aide de MOD). Les sauts relatifs au compteur de programme dont l'adresse de destination est inférieure à celle du programme à lister ne sont pas tolérés. Le désassembleur utilise les adresses de 2840 à 2A40 comme mémoires intermédiaires pour les adresses des étiquettes. Cet espace de mémoire est nécessaire pour retenir le nombre de sauts relatifs au compteur de programme et dont le nombre maximal est de 255.

Un truc intéressant

Il est éventuellement possible de se passer de l'EPROM dans laquelle la routine d'impression se trouve. A cet effet, on peut introduire le programme du tableau 2 dans le SC/MP, par exemple de l'adresse OCOO à ODFF compris. L'instruction en FØ5A doit cependant C4FØ en C4ØC. modifiée de L'adresse de la routine du programme du tableau 3 doit être modifiée aussi. Ceci est très facile, il suffit de remplacer le contenu de ØEØ7 (C4FF) par C4ØB. Pour être à même d'utiliser le désassembleur, il faut aussi remplacer (dans le tableau 4) le contenu de 24EA (C4FF) par C40B. Après ces modifications, il est possible de charger les trois programmes dans le SC/MP, le tout pouvant par la suite être copié sur une cassette. Si l'on désire introduire la routine d'impression à partir d'une autre adresse, il est clair que les modifications citées auparavant devront être à nouveau adaptées. Le truc que nous venons d'évoquer exige un certain 'pianotage", mais il épargne une EPROM et une cassette est vite enregistrée.

Tout ce logiciel sera disponible sous forme d'un disque ESS. ■

Projet réalisé en collaboration avec Homecomputer Vertriebs-GmbH, Düsseldorf, RFA.

effets somores

effets sonores avec la chambre de réverbération analogique

Nous avons déjà publié plusieurs articles décrivant la mise en œuvre de lignes à retard, et le plus populaire a été celui concernant la chambre de réverbération analogique, paru dans Elektor 5/6 (édition spéciale 78/79). Cet article a été accueilli avec grand enthousiasme par nos lecteurs et beaucoup d'entre eux aimeraient conduire quelques expériences supplémentaires sur l'unité de réverbération.

Le projet ci-dessous a été conçu comme organe de commande pour la chambre de réverbération, avec l'idée de permettre une plus grande souplesse de réalisation d'effets "réverbérés". Il produit un signal d'horloge à fréquence variable et cinq formes d'ondes pouvant servir de signal de modulation, pour le phasing, le vibrato, et d'autres effets. Il comporte également un générateur de signal aléatoire pour les effets de chorus. Le signal de sortie composite est destiné à attaquer l'entrée d'horloge externe de la chambre de réverbération analogique.

On constate, à l'examen d'Elektor 5/6, que la chambre de réverbération analogique utilise le registre à décalage bien connu SAD 1024. Comme le savent beaucoup de nos lecteurs, ce circuit utilise le principe du transfert de charges. En résumé, il est analogue à une chaîne d'hommes qui transportent de l'eau d'un puit vers un incendie. La tension échantillonnée, à l'entrée, correspond au niveau de l'eau dans le premier seau. Au signal (signal d'horloge), le premier seau est vidé dans le deuxième (qui, bien sûr, était vide). Au signal suivant, le deuxième seau est vidé dans le troisième, et ainsi de suite 512 fois, le nombre de pas étant égal à la moitié du nombre de cellules du SAD 1024. Que les nouveaux venus à l'électronique ne s'imaginent pas qu'il circule réellement de l'eau dans notre circuit (du moins, pas encore); il s'agit là d'une transposition imagée: il leur suffit, pour revenir à la réalité, de remplacer l'eau par des charges électriques et les seaux par des condensateurs (en fait, de bien petits condensateurs).

Il est évident que la durée du retard entre l'entrée et la sortie du dispositif est fonction de deux variables: le nombre d'étages du registre à décalage

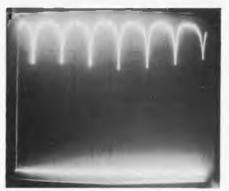


Figure 1. Oscillogramme montrant la structure en peigne de l'effet de phasing produit en ajoutant un signal direct et son homologue retardé.

et la fréquence de l'horloge. La première variable est en fait un paramètre difficilement modifiable, puisque les cellules font partie d'un circuit intégré; par contre, on peut facilement jouer sur la fréquence de l'horloge, et c'est là que réside l'idée fondamentale de notre proiet.

L'utilisation d'une horloge à fréquence variable permet plus qu'on pourrait le penser à priori. Si on mélange la

± 15 V, 50 mA

sortie de la ligne à retard avec une copie conforme de son signal d'entrée, les interférences périodiques qui se produisent entre les deux signaux déphasés vont donner lieu à la courbe de réponse "en peigne" représentée

figure 1. Si on fait varier la fréquence de l'horloge, le pas du peigne va varier. C'est ce qu'on appelle l'effet de "phasing" (ou "flanging"). On obtient l'effet de chorus avec une variation totalement aléatoire de la fréquence. On voit maintenant l'étendue des possibilités qu'offre cette technique.

L'horloge externe

Le but du projet était de développer au maximum les possibilités d'effets sonores. Nos réflexions nous ont conduits au schéma synoptique de la figure 2.

L'oscillateur basse fréquence (LFO) est accordable continûement de 0,1 à 10 Hz et peut délivrer cinq formes d'ondes: sinusoïde, triangle, rampe ascendante, rampe descendante et créneau. On a aussi, par ailleurs, un sixième signal, qui est une tension aléatoire; on l'obtient à partir d'une source de bruit, à travers un filtre passe-bas de façon à limiter sa bande. La fréquence de coupure du filtre est ajustable de façon à pouvoir modifier la vitesse de variation moyenne du signal aléatoire.

Le commutateur S1 sélectionne la forme d'onde qui servira à la modulation, et on fait varier la profondeur de cette modulation au moyen du potentiomètre "intensité". Après amplification, le signal résultant commande le balayage en fréquence du générateur d'horloge à commande par tension (ou VCO, initiales de la désignation anglaise "voltage controled oscillator"). La figure 3 montre que la fréquence de sortie du VCO est une fonction linéaire de la tension de modulation. On envoie le signal d'horloge modulé en fréquence sur la chambre de réverbération analogique, de façon à produire les différents effets sonores décrits dans les paragraphes précédents.

Le circuit

Comme on peut le voir sur le schéma de principe de la figure 4, le dispositif est construit autour de trois circuits intégrés: un générateur de fonctions (XR 2206), un oscillateur commandé en tension (XR 2207), et quatre ampliops à entrée à effet de champ groupés dans le même boîtier (TL 084 ou TL 074). Le montage du générateur de fonctions (IC1) apparaîtra familier aux lecteurs d'Elektor. La fréquence de l'oscillateur est déterminée par C2 + C3, R3 et R4, et par le potentiomètre P4. Comme il n'est pas facile de trouver des condensateurs électrolytiques non polarisés, la capacité requise pour notre gamme de fréquence est obtenu en branchant deux condenelectrolytiques polarisés de sateurs 220 μ F en série tête-bêche. Les 110 μ F résultants suffisent pour descendre

Tableau 1 Générateur d'horloge Caractéristiques gamme de fréquence 20 à 250 kHz forme d'onde carrée amplitude 15 V c à c Générateur de modulation aléatoire taux moyen de fluctuation ajustable amplitude moyenne 1,4 V c à c Générateur de modulation périodique gamme de fréquence 0.1 à 10 Hz formes d'onde sinus., triangle, carré, rampe asc., rampe descend.

- Puissance absorbée

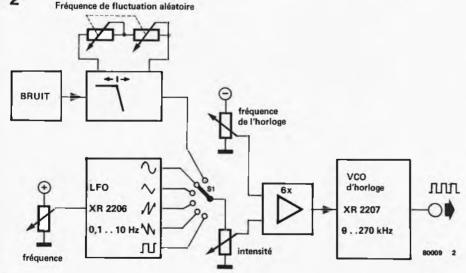


Figure 2. Schéma synoptique du générateur d'horloge. On peut choisir pour la modulation entre cinq formes d'onde différentes et un signal aléatoire.

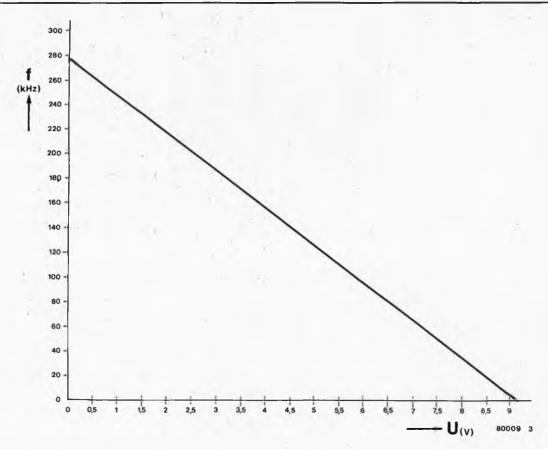


Figure 3. Courbe donnant la fréquence de sortie de l'oscillateur commandé en tension en fonction de la tension de commande. On constate que la relation est pratiquement linéaire, avec une pente d'environ 30 kHz/V.

à 0,1 Hz, la limite supérieure étant de 10 Hz.

Les formes des ondes de sortie et leurs amplitudes sont définies par les composants reliés aux différentes broches du générateur de fonctions. Le commutateur S 1a ... S 1d connecte les composants et tensions corrects aux bons endroits.

En position 1, on connecte la sortie du filtre du générateur de bruit sur le VCO. Simultanément, on coupe le générateur de fonctions et le plot 1 de S 1c met la broche 11 de IC1 à la masse pour éviter tout phénomène d'induction parasite.

La position 2 du commutateur correspond à un signal sinusoïdal, disponible sur la broche 2 du circuit intégré. On le produit en plaçant la résistance R2 entre les broches 13 et 14 par le plot 2 de S 1b, tandis que le deuxième plot de S 1a met la broche 1 à la masse. On règle l'amplitude de la sinusoïde au moyen de l'ajustable P3.

La position 3 correspond à un signal triangulaire symétrique sur la broche 2 de IC1, par la suppression du branchement de R2 à la broche 13. On règle l'amplitude du triangle au moyen de P1, qui est relié à la broche 1 par le plot 3 du commutateur \$ 1a.

La position 4 correspond à une rampe ascendante par le branchement de la broche 11 à l'entrée de modulation de la fréquence (broche 9), par le plot 4 de S 1c. La partie ascendante de la dent de scie a une durée de la moitié de la période du triangle symétrique, mais la partie descendante, déterminée par la valeur de R1, est beaucoup plus raide. De ce fait, la fréquence de la dent de scie est à peu près double de celle du triangle symétrique et de la sinusoïde. On règle également l'amplitude de la rampe au moyen de P1.

La position 5 correspond à une rampe descendante, en prenant la tension de polarisation de la broche 1 sur P2 au lieu de la prendre sur P1, par le plot 5 de S 1a. C'est ce changement de polarisation qui inverse le sens de la rampe. Et c'est maintenant par P2 qu'on règle l'amplitude de la dent de scie.

position 6 du commutateur correspond à un signal de sortie en créneau. On prend le signal de sortie sur la broche 11 par R6 et le plot 6 de S 1d. L'écrêtage se fait à 1,4 V crête à crête, symétriquement par rapport à la masse, au moyen du réseau constitué des résisistances R5, R6 et R7, et des diodes en parallèle tête-bêche D1 et D2. Cette symétrie évite la présence d'un condensateur de couplage qui aurait provoqué une distorsion des créneaux, surtout aux basses fréquences. Le condensateur de couplage C1 bloque composante continue qui apparaîtrait sur la broche 2 du générateur de fonctions. Une telle composante continue peut se produire brusquement quand on manœuvre S1, et ces sauts seraient trop importants pour être dérivés à la masse par la seule résistance P5, de trop grande valeur. D'autre part, les diodes D3 et D4, connectées en parallèle tête-bêche, ne deviennent conductrices, à travers R8, que lors de ces sauts, et augmentent ainsi la vitesse de décharge du condensateur.

Passons à l'examen du générateur de signal aléatoire. On utilise le transistor T1 comme source de bruit. Son claquage base-émetteur se produit vers 8V et donne au transistor un comportement de diode zener très bruyante. La tension de bruit résultante est fortement amplifiée par A1 et A2 en cascade, qui fonctionnent en filtre passe-bas actif du fait de la présence des condensateurs et C7 dans leurs boucles de contre-réaction. Avec les valeurs indiquées, on obtient une fréquence de coupure d'environ 10 Hz. La sortie de (A1, A2), de bande passante réduite, attaque un autre filtre passe-bas actif, A3, dont la pente est de 12 dB par octave, et dont on peut faire varier la fréquence de coupure au moyen de P6. Ceci permet de fixer la vitesse moyenne de variation du signal aléatoire. La tension de sortie finale est disponible sur le plot 1 du commutateur S1.

Le signal de commande de balayage qui sort du commutateur de sélection du mode de modulation S1 est atténué par P5 pour obtenir le taux de modulation désiré. Cette tension est envoyée sur l'entrée non inverseuse d'un amplificateur de 16 dB de gain, A4, dont la sortie détermine la fréquence de l'oscillateur commandé en tension IC2, suivant la courbe de la figure 3. Le

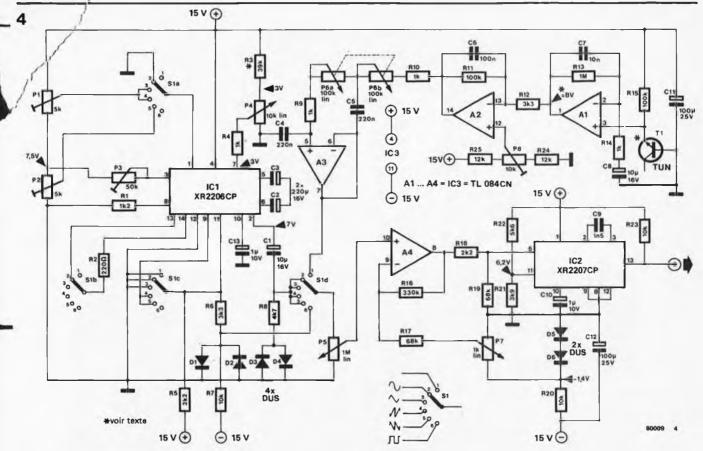


Figure 4. Le circuit complet ne fait appel qu'à trois circuits intégrés actifs et à quelques composants passifs discrets pour assurer un fonctionnement efficace.

signal de commande de la fréquence de l'oscillateur est composé du signal, périodique ou non, choisi par le sélecteur de mode de modulation S1, et d'une tension continue introduite à l'entrée inverseuse de A4. On peut ainsi régler la fréquence centrale du VCO au moyen de P7 entre 20 kHz et 250 kHz. On obtient la tension stabilisée nécessaire à cette polarisation au moyen du réseau (R20, D5, D6). Le condensateur C9 est le composant réactif du circuit oscillateur, et c'est lui qui donne la fréquence quand le VCO est autonome. La tension d'alimentation de l'oscillateur est stabilisée intérieurement, avec l'aide du condensateur C10. Le signal d'horloge qu'on enverra finalement sur la chambre de réverbération est disponible sur la broche 13 de IC2. On peut tirer l'alimentation du générateur d'horloge (± 15 V. 50 mA) de celle de la chambre de réverbération.

Réalisation et mise au point

La figure 5 montre le circuit imprimé et l'implantation des composants du "poste de commande" de la chambre de réverbération. L'assemblage ne devrait poser aucun problème si on utilise des supports convenables pour les circuits intégrés. Les condensateurs électrolytiques, en particulier C1, C2, C3 et C8 devront présenter de faibles pertes.

II faudra porter une attention particulière au choix du transistor T1. Avec les valeurs indiquées pour les différents paramètres, sa tension d'émetteur au repos devra être comprise entre 6 V et 9,5 V, cette tension étant la même que celle de la composante continue à la sortie de A1, amplificateur de gain unité. Si on constate que la tension est hors de ces limites, il faut essayer un autre transistor. On peut utiliser un contrôleur universel pour procéder aux réglages initiaux, mais un oscilloscope est préférable. Les valeurs des tensions continues nominales sont indiquées en différents points du schéma afin de faciliter les réglages.

Avant de procéder à toute autre mesure, il faut vérifier la plage utile de P7. Cette mesure est effectuée quand P5 est réglé pour donner une tension nulle. La tension sur le curseur de P7 doit varier entre 0 et environ 8,5 V pour la totalité de sa course, et on lui donne, pour le moment, la position permettant d'y mesurer une tension comprise entre 5 et 6 V. La valeur exacte de cette tension va servir de valeur moyenne autour de laquelle les signaux de modulation vont évoluer symétriquement.

La première tension à contrôler est le signal carré, pour lequel il faut placer S1 en position 6. On règle P5 pour obtenir le maximum à sa sortie. P4 étant réglé pour que la fréquence de l'oscillation soit à sa limite inférieure (curseur en butée du côté de R3), l'indication de l'appareil de mesure devra passer d'une valeur "basse" à une valeur "haute", symétriquement par rapport à la valeur moyenne trouvée

précédemment, avec une période de 3 à 5 secondes. La valeur crête à crête du créneau devrait être de l'ordre de 7 V à 8,5 V. Les tensions réellement mesurées devront être notées, car elles vont servir de référence pour les mesures sur les autres formes d'onde.

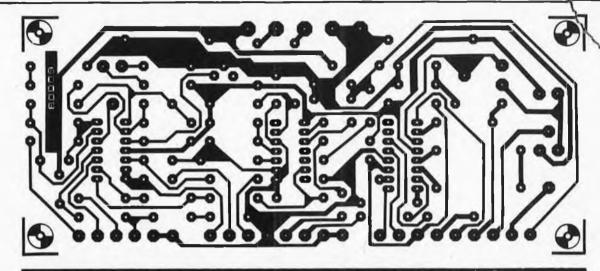
Si l'oscillation en créneau cesse; ou si la fréquence s'élève trop quand on tourne P4 à fond dans le sens des aiguilles d'une montre, il faut modifier la valeur de R3. On peut chercher la valeur optimale en utilisant un ajustable de 47 ou 50 k Ω , puis, quand elle a été trouvée, on remplace l'ajustable par une résistance fixe.

Le contrôle suivant s'exerce sur la sinusoïde, pour laquelle le commutateur S1 est placé en position 2. On règle P3 pour que l'amplitude de la sinusoïde soit égale à celle du créneau.

Pour la tension triangulaire, on place S1 en position 3, et on agit sur P1 pour que le signal ait une amplitude correcte. On procède de façon similaire pour les deux tensions en dent de scie, avec les positions du commutateur et les potentiomètres correspondants.

Le dernier réglage auquel il faut procéder pour achever la mise au point est celui du signal aléatoire — avec S1 en position 1 et P5 réglé au maximum. Pour réduire l'amplitude du bruit à un niveau convenable, on utilise un condensateur de 1 μ F qui relie l'émetteur de T1 à la masse (borne positive du condensateur du côté de l'émetteur). Le potentiomètre P8 est utilisé pour donner à la

5



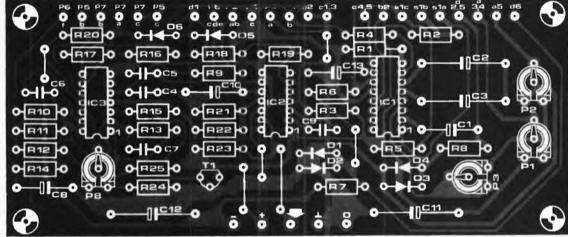


Figure 5. Dessin du circuit imprimé et implantation des composants pour le générateur d'horloge.

composante continue en sortie une valeur égale à celle du niveau de référence mesuré lors de l'opération préliminaire de mise au point. Si l'indication de l'appareil de mesure se présente comme quelque peu erratique, du fait du gain extrêmement important du circuit d'amplification du bruit, on ajustera P8 pour que la valeur moyenne de l'indication se situe aux environs du niveau de référence. On peut alors enlever le condensateur de 1 µF, et le circuit est prêt.

Liaison avec la chambre de réverbération analogique

Le circuit décrit ici n'est qu'un "poste de commande" qui fournit une séquence d'impulsions d'horloge à un rythme variable mais commandé. Ses effets ne seront audibles que si on le connecte à un système réverbérant électronique et à son équipement associé, tel que celui décrit dans l'édition spéciale 78/79 de Elektor. Son adaptation à la chambre de réverbération nécessite qu'on effectue sur celle-ci quelques modifications.

La chambre de réverbération doit être construite sur le circuit intégré SAD 1024. Pour que cette chambre soit apte à travailler avec une horloge rapide, il lui faut une bande passante large pour sa partie BF, ce que l'on

obtient en réglant le filtre passe-bas pour une fréquence de coupure de 15 kHz. La façon de procéder a été expliquée, ainsi que d'autres modifications possibles de ses caractéristiques, dans l'article du numéro 5/6. Le câble de liaison entre le module horloge et la chambre de réverbération doit évidemment être blindé.

Pour obtenir l'effet de phasing désiré, il faut une commande supplémentaire pour le mélange du signal direct et du signal retardé. La figure 6 propose cette modification pour un effet "mono", et la figure 7 pour un effet "stéréo", ce dernier étant caractérisé par un inverseur mono/stéréo et un potentiomètre double de 500 k Ω (ou 470) pour la commande de niveau. L'effet de phasing est le plus

prononcé quand les contributions directe et retardée ont approximativement le même niveau.

Le choix et le réglage de la fréquence moyenne de l'horloge et de sa fréquence de balayage est relativement simple. On commence par mettre P5 au minimum, ce qui supprime toute modulation, et on règle P7 pour donner à l'horloge la fréquence qui produira le retard cherché. On choisit ensuite le mode de modulation et on peut régler la profondeur de modulation au moyen de P5. Si la largeur de balayage est trop grande, compte tenu de la fréquence centrale, ce qui se traduit par un sifflement audible, il faut modifier le réglage de P7, la position normale étant généralement à mi-course. Pour certains

Tableau 2

Effets sonores	effet	phasing	vibrato	chorus	phasing aléatoire	vibrato aléatoire
	ondes de modulation	sinus. ou triangle	sinus. ou triangle	aléatoire	aléatoire	aléatoire
	amplitude du signal direct	maximale	nulle	nulle	maximale	nulle
	amplitude du signal retardé	maximale	maximale	maximale	maximale	maximale

6

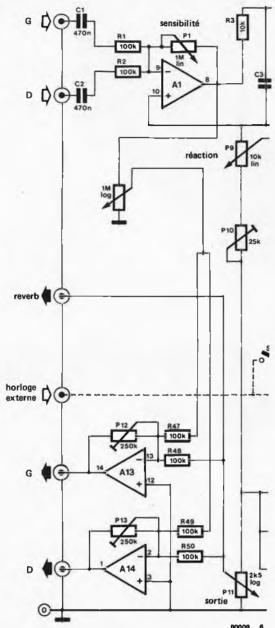


Figure 6. Pour réaliser l'effet de phasing, il faut ajouter la commande de mélange du signal direct et du signal retardé. En monophonie, un simple potentiomètre suffit.

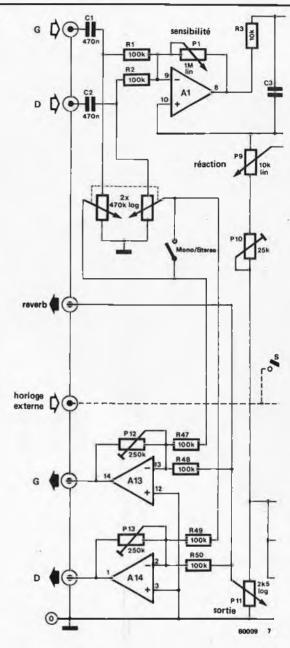


Figure 7. Le fonctionnement en stéréo nécessite un potentiomètre double et un commutateur mono/stéréo.

Liste des composants

Résistances:

R1 = 1k2

 $R2 = 220 \Omega$

R3 = 39 k

R4,R9,R10,R14 = 1k

R5,R18 = 2k2R6,R12 = 3k3

R7,R20,R23 = 10 k

R8 = 4k7

R11,R15 = 100 k

R13 = 1 M

R16 = 330 k

R17,R19 = 68 kR21 = 3k9

R22 = 5k6

R24,R25 = 12 k

P1.P2 = 4k7 (5 k) ajustable

P3 = 47 k (50 k) ajustable

P4 = 10 k lin

P5 = 1 M lin

P6a,P6b = 100 k lin double

P7 = 1 k lin

P8 = 10 k ajustable

Condensateurs:

 $C1,C8 = 10 \mu/16 V$

 $C2,C3 = 220 \mu/16 V$

C4,C5 = 220 n

C6 = 100 n

C7 = 10 n

C9 = 1n5

 $C10,C13 = 1 \mu/10 V$

 $C11,C12 = 100 \mu/25 V$

Semiconducteurs:

IC1 = XR 2206

IC2 = XR 2207

A1,A2,A3,

A4 = IC3 = TL 074,TL 084

T1 = BC 548B,BC 108B

BC 547B (TUN)

D1,D2,D3,D4 D5,D6 = 1N4148,1N914 (DUS)

Divers:

S1a + S1b + S1c + S1d =

commutateur rotatif 6 positions

4 circuits

effets, il n'est besoin d'aucune modulation, et on place P5 à son minimum. Les effets qu'on peut obtenir avec ce dispositif sont décrits dans Elektor de juin 1979 (article "lignes à retard (2)"). Ils sont récapitulés dans le tableau 2. Des effets usuels de réverbération/phasing et de réverbération/vibrato peuvent être obtenus en utilisant les possibilités de variation de la réaction de la chambre de réverbération.

Bibliographie:

- Formant, le synthétiseur d'Elektor (livre Elektor)
- Chambre de réverbération analogique (Elektor 5/6, édition spéciale 78/79)
- Lignes à retard (2) (Elektor 12 de juin 1979)
- Générateur de fonctions simple (Elektor 1 de mai/juin 1978)



réalisation et réglage

Le mois dernier, nous avons exposé les principes de base du vocodeur d'Elektor. Le mode de fonctionnement de l'instrument apparaît clairement à l'examen des schémas synoptiques et circuits présentés, et la confirmation en sera apportée par la réalisation de l'appareil. Ce dernier point va faire l'objet du présent article, qui montre les circuits imprimés et dissèque complètement les opérations de construction ainsi que les procédures d'étalonnage. Au stade de la conception, aucun effort n'a été épargné pour rendre accessible la réalisation de ce projet à tout constructeur amateur. L'abondance des explications relatives à la construction du vocodeur est destinée à fournir le "support logiciel" nécessaire.

D'abord, nous voudrions procéder à une rectification. Dans notre précédent article, nous vous annoncions que les circuits imprimés étaient au nombre de douze. En fait, nous avions péché par défaut, car l'ampleur prise par le câblage reliant les douze plaquettes initiales nous a conduit à décider de les enficher toutes dans une carte de bus disposée longitudinalement à l'arrière du coffret. Mais la longueur de cette carte était telle qu'il nous a semblé préférable de la scinder en deux parties pour tenir compte des contraintes imposées par les dimensions maximales des colis postaux. A l'exception du bloc d'alimentation, tous les autres circuits imprimés sont enfichés sur les connecteurs de la carte de bus. Voilà qui devrait simplifier aussi bien l'assemblage que les interventions éventuelles, ce qui nous permet d'espérer que personne ne formulera d'objection au sujet de ces deux plaquettes supplémentaires...

Alimentation

Avant d'en venir à l'implantation des composants des divers circuits, il nous faut nous préoccuper en premier lieu de l'alimentation. Ainsi que le montre la figure 1, c'est un circuit tellement

simple qu'il n'exige pas d'explications approfondies. L'alimentation ± 15 V symétrique est obtenue de la manière la plus facile par l'utilisation de deux régulateurs de tension intégrés (IC19, IC20). Le courant absorbé n'est que de 200 mA au total et les 400 mA débités par le transformateur secteur donc plus que suffisants. seront Naturellement, il est possible de se servir d'un transfo de capacité supérieure, à condition qu'il se loge dans la partie arrière du coffret, ce qui permettra de ne rien changer à l'alimentation lorsque d'éventuelles extensions seront opérées.

Il est nécessaire de disposer d'une autre tension d'alimentation ± 5 V symétrique pour la polarisation des OTA. Ainsi qu'il ressort de la figure 1b, ces tensions seront dérivées de l'alimentation (stabilisée) à ± 15 V, à l'aide de deux autres stabilisateurs de tension intégrés (IC21, IC22). Les deux électrolytiques au tantale, C86 et C87, ainsi que les condensateurs 100 n, C84 et C85, jouent un rôle déterminant dans ce type de régulateur, car ils éliminent sa tendance à entrer spontanément en oscillation.

La figure 2 montre le circuit imprimé de l'alimentation. Plus précisément, celui-ci ne concerne que la partie du circuit présentée en figure 1a; l'alimentation en

1a

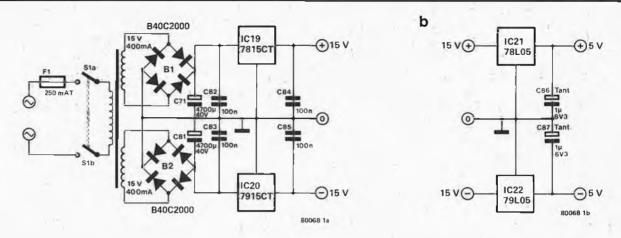


Figure 1. Circuit très simple pour l'alimentation du vocodeur. Bien que largement suffisant pour l'application présente, le transformateur secteur peut être remplacé par un modèle plus puissant, en vue d'autres applications ultérieures.

Liste des composants pour le circuit de la fig. 2 (alimentation)

Condensateurs: C71,C81 = 4700 μ /40 V C82 . . . C85 = 100 n

Semiconducteurs: B1,B2,

B40C2000 = pont redresseur IC19 = 7815 CT IC20 = 7915 CT Divers:

Transfo secteur, 2 x 15 V ou 2 x 20 V/400 mA S1 = interrupteur secteur bipolaire avec fusible, 250 mA (fusion lente)

2

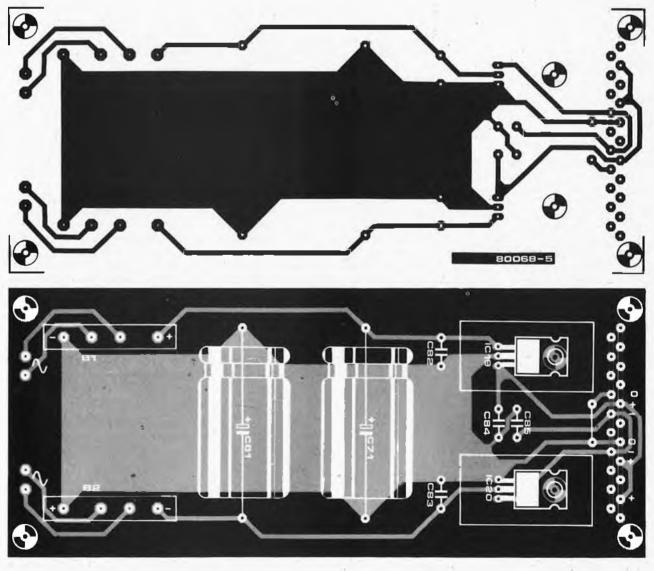


Figure 2. Circuit imprimé pour l'alimentation. Comme précisé dans le texte, seule l'alimentation en ± 15 V est montée sur cette platine; l'alimentation en ± 5 V est installée sur la carte de bus.

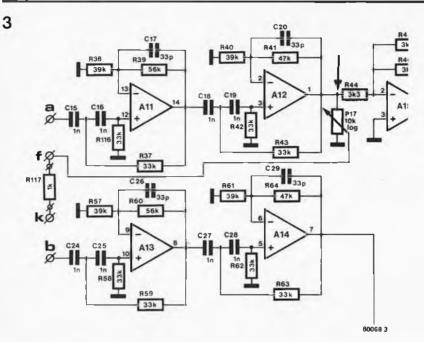


Figure 3. Vue partielle du circuit du filtre passe-haut. P17 et R117 ont été ajoutés pour qu'une petite fraction du signal vocal initial soit superposée au signal de sortie final. Ce "dosage" des hautes fréquences est très utile lorsque le signal porteur en est dépourvu.

± 5 V (figure 1b) est montée sur la plaquette de bus.

Un nouvel élément

Un autre point mérite quelques explications, bien qu'il soit douteux qu'il ait retenu l'attention de nombreux lecteurs!

Tout juste avant de passer à la mise en page de l'article du mois dernier, nos distingués "concepteurs" proposèrent un complément de circuit, modeste certes, mais très utile. C'est donc à la dernière minute qu'il fut inclus dans les circuits du filtre passe-haut et du module d'entrée-sortie (voir "le vocodeur d'Elektor (1)", figures 5 et 6), mais il ne nous fut pas possible d'en faire mention explicite dans le texte, et cela surtout parce que nous avions été fort occupés auparavant à tenter de déterminer s'il nous était permis d'en faire usage! L'ennui venait de ce que notre merveilleuse "trouvaille" se révélait avoir fait l'objet d'un dépôt de brevet par Bode. Nous étions encore en train de supputer dans quelle mesure ce fait pouvait avoir une influence sur nos projets (grâce au ciel, il s'avère qu'il n'en a aucune), lorsque le numéro fut confié à l'impression. Par conséquent, certains détails du circuit restèrent inexpliqués dans notre texte. Evidemment, c'est là un incident banal dans l'industrie, mais, nous avons le sentiment que ce n'est pas très digne d'une revue technique comme la nôtre, très soucieuse de ses responsabilités à l'égard de ses lecteurs. Aussi, vous présentons-nous toutes nos excuses.

De quel complément de circuit s'agit-il? La figure 3 du présent article reprend une partie du schéma du filtre passe-haut. Vous remarquerez la présence d'un potentiomètre P17 et d'une résistance série (R117). Si nous vous faisons observer que l'extrêmité inférieure de cette résistance est connectée à la seconde entrée "k" de l'amplificateur sommateur (voir 1ère partie, figure 6), il est vraisemblable que l'idée de base vous paraîtra immédiatement. Une certaine fraction du signal présent à la sortie du filtre passe-haut (A11, A12) est prélevée, par l'intermédiaire de P17, et additionnée, "sans vocodage", au signal de sortie final.

il est possible De cette manière, dissimuler, dans une certaine de mesure, l'absence du détecteur de sons voisés/dévoisés et du générateur de bruit associé. La "mesure" est même si large que les résultats se révèlent étonnamment bons! Lorsque les composantes à haute fréquence sont absentes du signal porteur, la proportion du "signal de remplacement" nécessaire à l'articulation des sons "sifflants" dévoisés du langage (les "s", par exemple) est insuffisante. Grâce à notre montage, il est donc possible d'ajouter au signal de sortie les composantes à haute fréquence présentes dans le signal vocal initial. Le "dosage" approprié se fait grâce à P17. L'expérience montre que, très souvent, cette méthode améliore considérablement l'intelligibilité du signal vocodé.

Un emplacement a été réservé pour permettre le montage du potentiomètre P17 sur la platine des modules de filtrage. La connexion de masse et celle du curseur ("f") sont toutes deux à l'extrêmité de cette platine; "l'extrêmité chaude" du potentiomètre est raccordée à un complément de ligne en cuivre noté "x" situé sur le côté cuivré de la plaquette. La résistance R117 est montée sur la carte de bus. La connexion reliant l'extrêmité inférieure de cette résistance à l'entrée de l'amplificateur sommateur (points "k") est constituée par une piste cuivrée de la carte de bus.

Circuits imprimés des filtres et circuit d'entrée-sortie

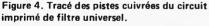
Comme il serait vraiment fastidieux de reprendre par le menu la description des circuits publiée dans la première partie, nous vous suggérons tout simplement d'ouvrir votre numéro de février 1980 (NO 20) et de vous y reporter chaque fois que cela sera nécessaire.

Eh bien, nous supposons que c'est chose faite et que vous avez sous yeux l'article "Le vocodeur d'Elektor (1)". La figure 2 présente un schéma général des unités de filtrage, tandis que les figures 3, 4 et 5 illustrent les circuits complets respectifs des filtres passe-bande, passe-bas et passe-haut. Dans le texte qui s'y rapportait, on mentionnait l'adoption de la construction modulaire comportant un circuit imprimé pour chaque unité de filtrage complète. Ainsi qu'on pouvait l'imaginer, notre concepteur de circuits imprimés a sans plus attendre réalisé une plaquette universelle convenant au montage des trois types de filtres: passe-bande, passe-bas et passe-haut. La figure 4 du présent article (Nº 21) montre le tracé des pistes cuivrées de cette carte universelle tandis que la figure 5 en détaille l'implantation des

Tableau 1

Filtre passe-bande	Fréquence centrale	Gamme de fréquences	C1 C8	C9	C10	C11
BPF 1	265 Hz	210 - 320	82 n	220 n	33 n	330 n
BPF 2	390 Hz	320 - 460	56 n	150 n	22 n	220 n
BPF 3	550 Hz	460 - 640	39 n	100 n	15 n	150 n
BPF 4	800 Hz	640 - 960	27 n	68 n	10 n	100 n
BPF 5	1200 Hz	960 - 1440	18 n	47 n	6 n8	68 n
BPF 6	1770 Hz	1440 - 2100	12 n	47 n	6 n8	68 n
BPF 7	2650 Hz	2100 - 3200	8 n2	47 n	6 n8	68 n
BPF 8	3900 Hz	3200 - 4600	5 n6	47 n	6 n8	68 n
	1				1	

Tableau 1. Les valeurs des condensateurs C1 à C11 des huit filtres passe-bande sont choisies dans ce tableau.



composants, suivant qu'il s'agit du passe-bande (figure 5a), du passe-bas (figure 5b) ou du passe-haut (figure 5c), avec, à chaque fois, la liste correspondante. Le tableau 1 donne la liste des valeurs affectées aux condensateurs C1 à C11 dans les huit unités de filtrage passe-bande. Ce tableau figurait déjà dans la première partie (Nº 20), mais, pour des raisons de commodité, nous le reproduisons dans le présent article en compagnie des autres listes de composants. Nos lecteurs n'auront pas manqué de remarquer que les condensateurs de découplage de l'alimentation (C73 à C76, les 8 C77 et les 8 C78, montrés dans le cadre des figures 3, 4 et 5 de la première partie) sont absents des schémas d'implantation des figures 5a, 5b et 5c de la seconde partie. Qu'ils se rassurent, tous ces composants ont

Liste des composants pour le circuit de la figure 5a (filtre passe-bande)

Résistances:

R35 = 1 k

R36 = 68 k

R1,R17,R30 = 10 k $R2,R18 = 680 \Omega$ R3,R7,R19 = 100 k R4.R20 = 8k2 $R5,R21 = 560 \Omega$ R6.R22 = 82 k R8,R26 . . . R29,R32,R32 = 47 k $R9,R10 = 150 \Omega$ R11 = 4k7R12 = 1 M R13,R33 = 22 kR14,R15 = 33 kR16 = 15 kR23,R24,R25 = 3k3R34 = 120 k

Condensateurs:

C1 . . . C11 : voir tableau 1

C12 = 33 pC13 = 180 n

C14 = 22 n

Semiconducteurs:

T1 = BC 547 B T2 = BC 557 B

D1,D2,D4 = 1N4148

D3 = LED

IC1,IC2 = TL 084

IC3 = 741

IC4 = CA 3080

Divers:

P1 = 100 k ajustable P2 = 25 k ajustable

P3 = 10 k lin.

P4 = 10 k ajustable

connecteur 21 broches - voir liste combinée des composants

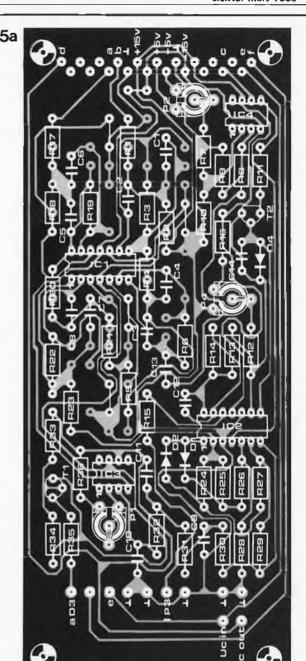
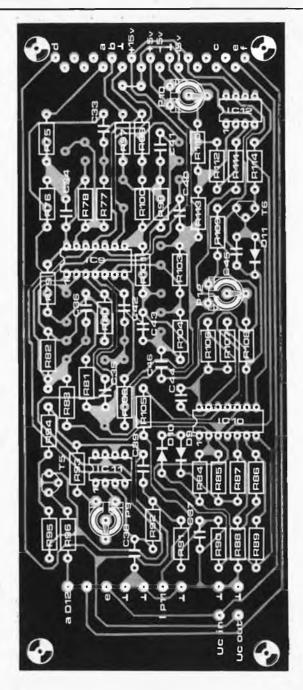
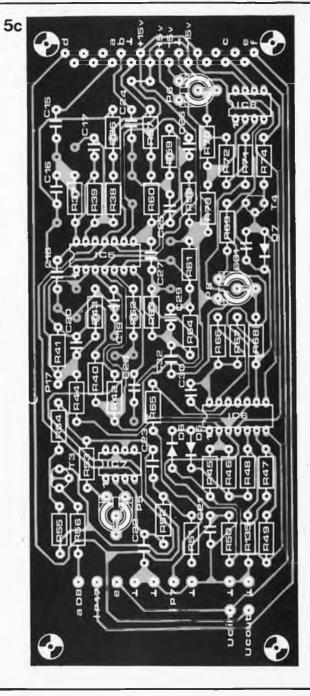


Figure 5. Trois implantations des composants différentes suivant qu'il s'agit du filtre passe-bande (figure 5a), du filtre passe-bas (figure 5b) ou du filtre passe-haut (figure 5c).

5_b





Liste des composants pour le circuit de la figure 5b (filtre passe-bas)

Résistances: R75,R76,R79,R80,R97,R98, R101,R102 = 27 k R77,R82,R99,R104 = 150 kR78,R100 = 180 kR81,R95,R103 = 120 kR83,R84,R85 = 3k3 R86 . . . R89,R91,R92, R111 = 47 kR90 = 10 kR93 = 68 k R94,R107 = 22 kR96 = 1 k

R105,R106 = 33 k

R112,R113 = 150 Ω

R108 = 1 M

R109 = 15 k

R114 = 4k7

R110 = 100 k

Condensateurs:

C33...C36, C40...C43 = 33 n

C37 = 390 nC38 = 47 n

C39 = 470 n

C44 = 33 pC45 = 22 n

C46 = 180 n

Semiconducteurs:

T5 = BC 547B

T6 = BC 557B

D9,D10,D11 = 1N4148

D12 = LED

IC9,IC10 = TL 084

IC11 = 741IC12 = CA 3080

P9 = 100 k ajsutable

P10 = 25 k ajustable P11 = 10 k lin.

P12 = 10 k ajustable

connecteur 21 broches - voir liste combinée des composants

Liste des composants pour le circuit de la figure 5c (filtre passe-haut)

Résistances:

R36,R37,R42,R43,R58,R59, R62,R63,R65,R66 = 33 k

R38,R40,R57,R61 = 39 k R39,R60 = 56 k

R41,R47,R48,R49,R51,R52, R64.R71.R135 = 47 k

R44,R45,R46 = 3k3

R50 = 10 kR53 = 68 k

 $R54,R67 \approx 22 \text{ k}$

R55 = 120 k

R56,R117 = 1 k

R68 = 1 M

R74 = 4k7

R69 = 15 kR70 = 100 k

 $R72,R75 = 150 \Omega$

Condensateurs: C15,C16,C18,C19,C24,C25, C27,C28 = 1 n

C17,C20,C26,C29,C30 = 33 p

C21 = 47 n

C22 = 6 n8

C23 = 68 n

C31 = 22 n

C32 = 180 n

Semiconducteurs:

T3 = BC 547B

T4 = BC 557 B

D5,D6,D7 = 1N4148

D8 = LED

IC5,IC6 = TL 084

IC7 = 741

IC8 = CA 3080

Divers:

P5 = 100 k ajustable

P6 = 25 k ajustable

P7 = 10 k lin.

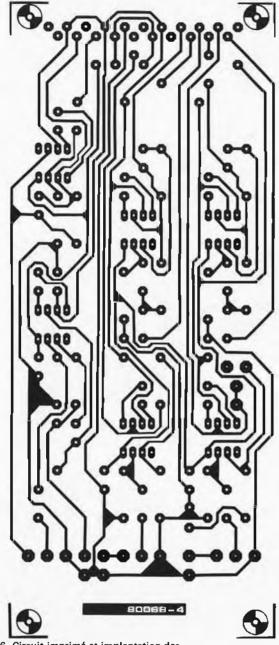
P8 = 10 k ajustable

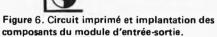
P17 = 10 k log (voir texte)

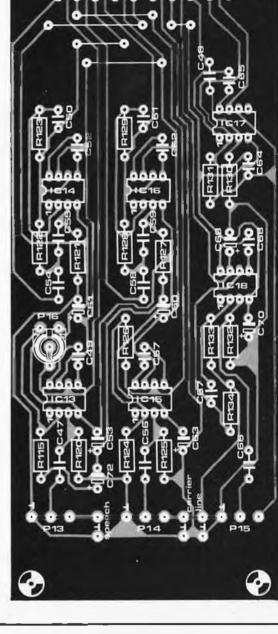
connecteur 21 broches - voir liste

combinée des composants









Liste des composants pour le circuit de la figure 6

Résistances: R115,R130 = 1 kR120,R125 = 220 kR121...R124,R127,R128, R129,R132,R13 = 100 k R126 = 1 MR131 = 47 kR134 = 150 Ω

Condensateurs: C47,C56,C66 = 220 n C48 = 100 nC49,C50,C52,C57,C61,C62, C64,C65,C67,C68 = 33 p C51,C53,C60,C63,C69, $C70 = 10 \,\mu/16 \,V \,tantale$ C54,C55,C58,C59 = 39 n $C72 = 22 \mu/16 \text{ V tantale}$

Semiconducteurs:

IC13 = TDA 1034NB, N IC14,IC15,IC16, IC18 = TDA 1034B IC17 = LM301

Divers: P13.P15 = 10 k logP14 = 100 k log

P16 = 1 M ajustable connecteur 21 broches - voir liste combinée des composants

été transférés sur la carte de bus.

Voyons maintenant le module d'entrée-sortie (se reporter au circuit de la figure 6, première partie). Le tracé du circuit imprimé et l'implantation des composants sont représentés en figure 6 de la seconde partie. Il a exactement les mêmes dimensions que celles de chaque filtre (70 x 168 mm). D'ailleurs, le circuit d'alimentation a un format identique, bien que nous n'ayons pas l'intention, pour le moment, de le présenter sous la forme d'un module enfichable. Cette fois, les condensateurs de découplage du module d'entrée-sortie (C79 et C80) sont montés sur le circuit imprimé du module et non sur le bus.

Examinons maintenant d'un peu plus près les circuits imprimés. La mise en place des composants ne devrait pas poser de problème, pourvu que vous ne confondiez pas malencontreusement les

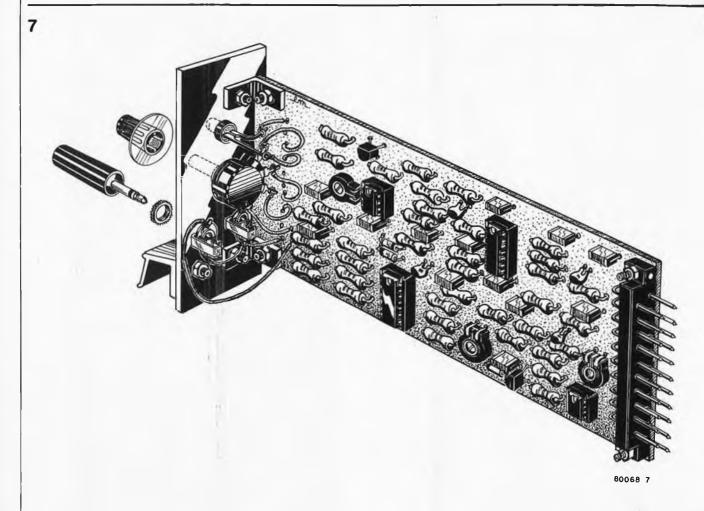


Figure 7. Vue d'un module filtre complet assemblé. Aucun câblage complémentaire ne sera nécessaire puisque toutes les connexions s'effectuent au moyen du connecteur 21 broches.

diverses dispositions d'implantation prévues pour le filtre. Et, surtout, n'oubliez pas les connexions en fil de câblage; bien qu'elles ne figurent pas dans les listes de composants, elles n'en jouent pas moins un rôle capital. Toutes les connexions entre platines sont alignées le long de chacun des plus petits côtés. A l'une des extrêmités se trouvent les points de connexion destinés à être reliés aux composants de la plaque frontale, et à l'autre extrêmité sont disposées les fiches connectrices.

S'agissant des filtres, cela signifie que l'extrêmité "avant" du circuit imprimé regroupe les connexions des tensions de commande, repérées par les notations Uas et Uae (points "d" et "e" des circuits), la sortie vers la LED et les connexions vers le potentiomètre de commande de la tension U_{c in} (soit, 8 x P3, P7, P11). L'extrêmité "arrière" du circuit imprimé regroupe toutes les connexions "internes", c'est-à-dire, les entrées du signal vocal et du signal porteur (points "a" et "b"), la sortie du signal vocodé (point "c"), les connexions correspondant à l'alimentation, et, en vue d'applications spéciales (qui seront décrites ultérieurement), un second ensemble de connexions de tensions de commande (Uas et Uae).

De manière analogue, sur le circuit imprimé du module d'entrée-sortie, les connexions destinées à être reliées à la plaque frontale sont regroupées à l'une des extrêmités: prises jacks d'entrée et de sortie avec les potentiomètres de commande de niveau associés (P13, P14, P15). L'extrêmité "connecteur" reçoit les points de connexion des tensions d'alimentation ainsi que les points d'entrée et de sortie internes "a", "b", "c" et "k".

Grâce à cette méthode, il est possible d'équiper chaque circuit imprimé séparément et d'en faire un module enfichable indépendant. Un connecteur 21 broches est monté, sur la face non cuivrée, et à l'extrêmité "arrière" de chacun des circuits imprimés filtres et de celui du module d'entrée-sortie (Siemens en fabrique un modèle tout à fait approprié). La plaque frontale est fixée à l'extrêmité opposée; elle comporte le(s) potentiomètre(s) de commande, les prises jacks et la LED. La figure 7 illustre l'assemblage par le biais d'un croquis d'une unité de filtrage complète. La fiche et la douille de jack pour écouteur (petit format: 3 mm) sont tout indiquées pour réaliser les connexions d'entrée.

Si l'on veut ajouter le "dosage" des composantes à haute fréquence, illustré par la figure 3 du présent article, il est évident qu'il faudra prévoir le montage d'un second potentiomètre sur la face avant de l'unité de filtrage passe-haut. La plaque frontale du module d'entrée-sortie témoigne, elle aussi, d'un taux d'implantation plus dense, puisqu'elle accueille trois potentiomètres et trois prises de jack grand format pour casque-écouteur, ces dernières étant destinées respectivement au signal porteur, au signal vocal d'entrée, et au signal de sortie vocodé.

Assemblage final

Nous voici arrivés au point où il va falloir combiner ce jeu de circuits imprimés (ou modules) indépendants pour réaliser un vocodeur à 10 voies complet. Le principe de l'opération est illustré par le schéma synoptique de la figure 8 de ce numéro. Il montre tous les modules enfichables et le bloc d'alimentation; comme on peut le constater, la carte de bus joue un rôle déterminant et simplificateur. Sans elle, le câblage serait particulièrement embrouillé.

Les lettres a, b, c, d, e, et k inscrites en figure 8 sont également celles portées sur les divers circuits imprimés; elles correspondent aux indications men-

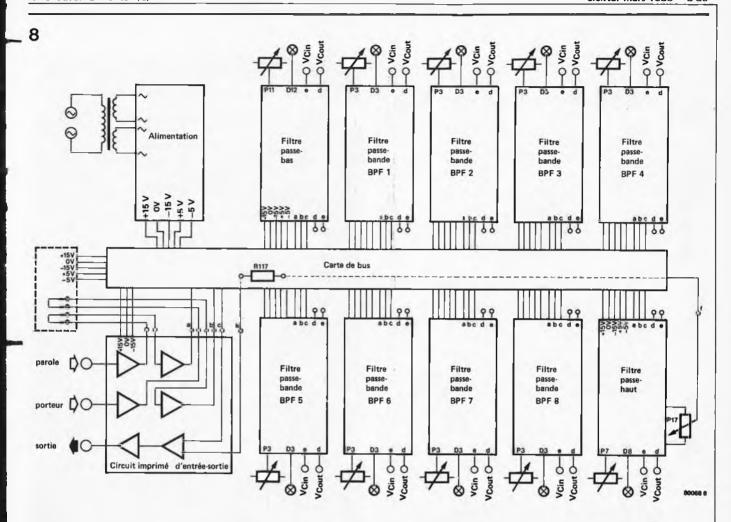


Figure 8. Schéma synoptique du vocodeur complet. Les notations a, b, c, d, e et k correspondent à celles indiquées dans les schémas des circuits de la première partie. On les retrouve aussi sur les circuits imprimés. V_{c in} et V_{c out} correspondent à U_{ae} et U_{as}.

tionnées sur les circuits présentés dans la première partie (Nº 20). Pour clarifier la présentation de la figure 8 du présent article, le bloc d'alimentation est symboliquement montré sous la forme d'un circuit imprimé unique associé au transformateur. En fait, ainsi que nous l'avons expliqué antérieurement, l'alimentation en ± 5 V est installée sur la carte de bus. P17 et R117 figurent également dans ce schéma synoptique; ils ne seront effectivement montés que si l'on envisage la possibilité du dosage des hautes fréquences.

Représentés aussi en figure 8, et encadrés par un rectangle de lignes pointillées situé du côté gauche, se trouvent les points de connexion des tensions d'alimentation ainsi que les deux fils de raccordement au sujet desquels nous sommes restés volontairement discrets jusqu'à présent.

Ceux-ci concernent neuf connexions situées sur la carte de bus, dans lesquelles les broches du connecteur peuvent être enfichées. Dans l'avenir, elles procureront un moyen commode d'ajouter un détecteur de sons voisés/dévoisés et le générateur de bruit qui lui est associé. Dans ce groupe de connexions, toutes les tensions d'alimentation sont disponibles, de sorte que le dispositif pourra être alimenté à partir du bloc

d'alimentation principal du vocodeur. Les fils de connexion entre deux paires de contact sont, en fait, ceux représentés dans le circuit du module d'entrée-sortie (figure 6 de la première partie) à la sortie de chacun des amplificateurs A31 et A33. En réalité, ces lignes de raccordement existent déjà sous la forme de pistes cuivrées imprimées sur la platine; lorsqu'un détecteur de sons voisés/dévoisés devra être ajouté, les pistes seront éliminées par grattage afin que les signaux vocaux et porteurs puissent circuler au travers du module. Nous avons tellement parlé de cette carte de bus qu'il devient urgent que

carte de bus qu'il devient urgent que nous vous la présentions de manière plus détaillée. N'oubliez pas qu'elle a été scindée en deux parties, ainsi que nous l'avons précisé en tête de cet article, et que celles-ci devront être réunies par des fils de câblage. La figure 9 représente les deux parties du circuit imprimé ainsi que l'implantation des composants. Ainsi qu'on le découvre à l'examen, la place ne manque pas entre les onze connecteurs "femelles" à 21 broches et elle permet donc d'y installer l'alimentation en ± 5 V, les condensateurs de découplage et divers autres composants.

Un point n'a pas encore été mentionné (et pas davantage illustré en figure 8,

afin de ne pas susciter de confusion) et c'est le fait que, à côté de chaque connecteur, il existe deux connexions pour les tensions de commande Uae et Uas destinées à chaque module de filtrage. Elles ont été ajoutées en d'éventuelles prévision extensions ultérieures. Dans un système complet, par exemple, il pourrait s'avérer utile de réaliser les interconnexions de la tension de commande au travers d'un circuit imprimé constituant une matrice d'enfichage, au lieu de se servir de câbles souples enfichés sur les panneaux frontaux.

Les différents modules et la carte de bus sont concus pour s'adapter exactement dans un coffret identique à celui que présente la figure 10. Un coffret standard de 19 pouces (483 mm) équipé de traverses quides destinées à maintenir les circuits imprimés, pourrait très bien convenir. Divers constructeurs présentent un certain nombre modèles. La largeur de 19 pouces permet précisément le montage des onze modules selon l'espacement imposé par les caractéristiques de la carte de bus, ce qui n'est évidemment pas une coïncidence! Le transformateur secteur et le circuit imprimé de l'alimentation seront montés sur la face arrière du coffret, ainsi que le suggère la figure 10. L'utili-

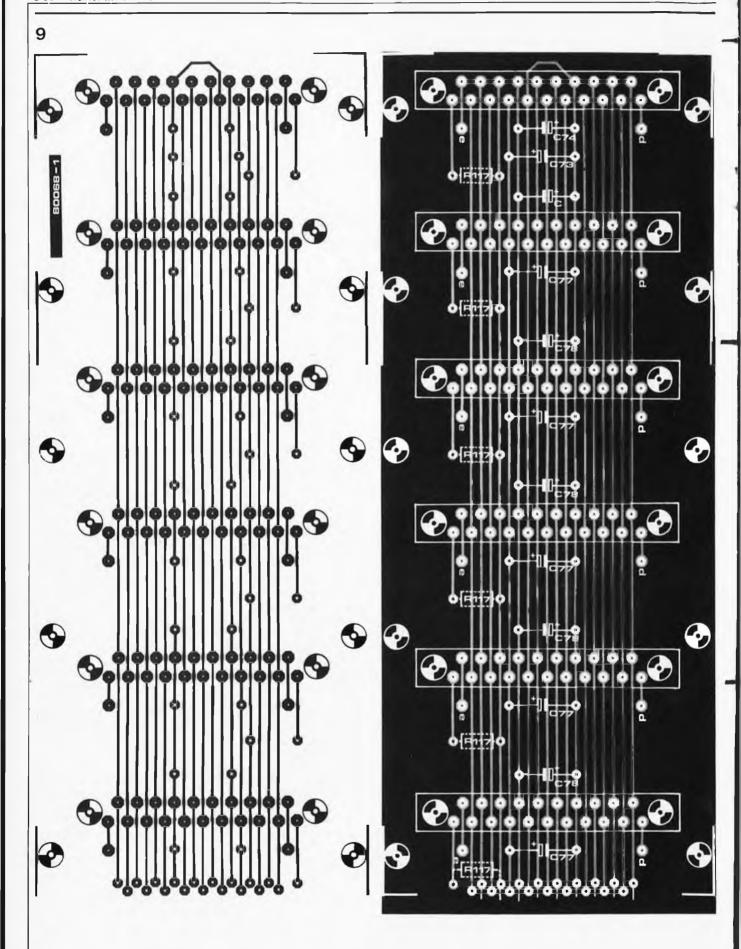
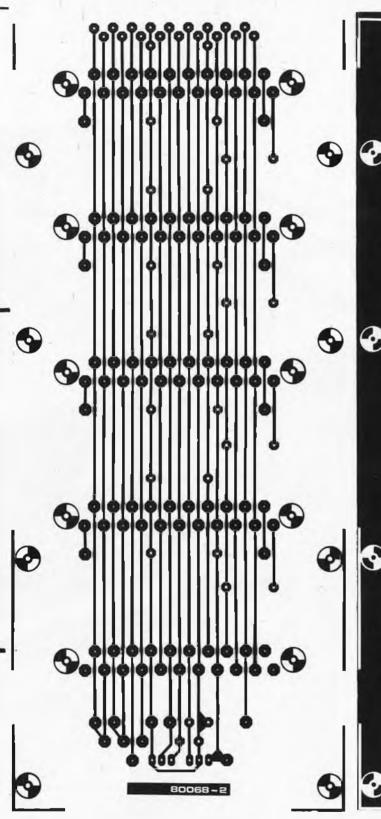
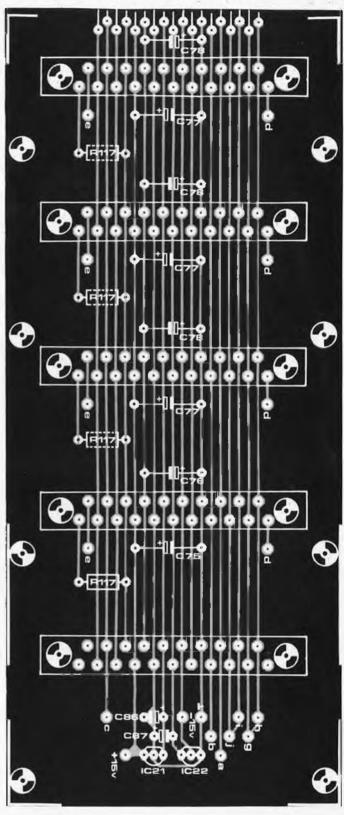


Figure 9. La carte de bus est réalisée en deux parties connectées l'une à l'autre à l'aide de straps en fil de câblage. Ce circuit regroupe les 11 connecteurs "femelles", ainsi que l'alimentation en ± 5 V, les condensateurs de découplage et plusieurs points de connexion ménagés en vue d'extensions ultérieures.





Liste des composants pour le circuit de la figure 9 (carte de bus)

Résistances: R117 = 1 k (voir texte) Condensateurs:

C73...C76 = $10 \mu/16 V$ 8 x C77 et 8 x C78 = $10 \mu/16 V$ C86,C87 = $1 \mu/6 V$ 3 tantale Semiconducteurs: IC21 = 78L05 IC22 = 79L05 Divers:

11 connecteurs à 21 broches "femelles" — voir liste combinée des composants 10

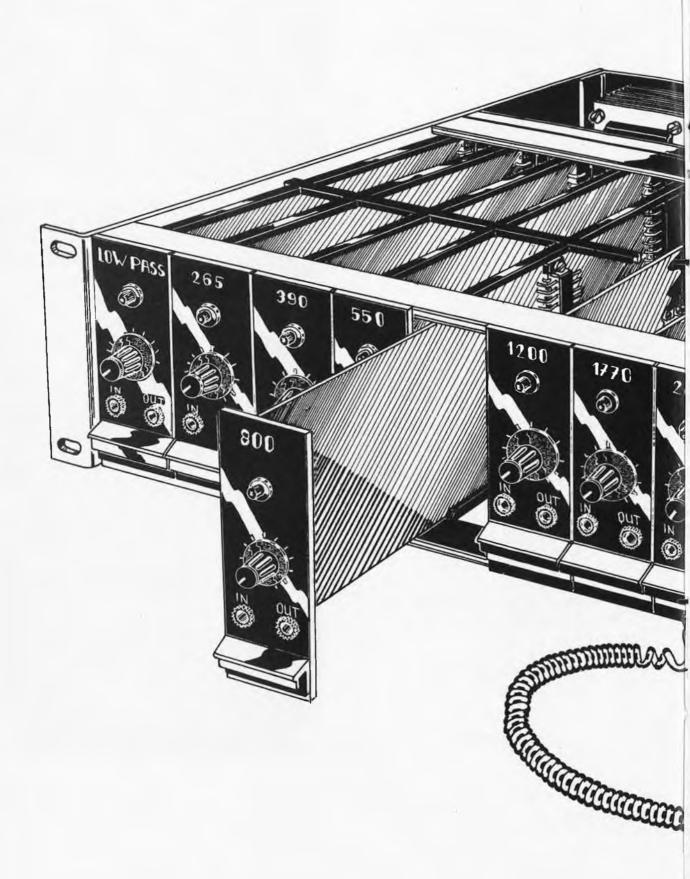
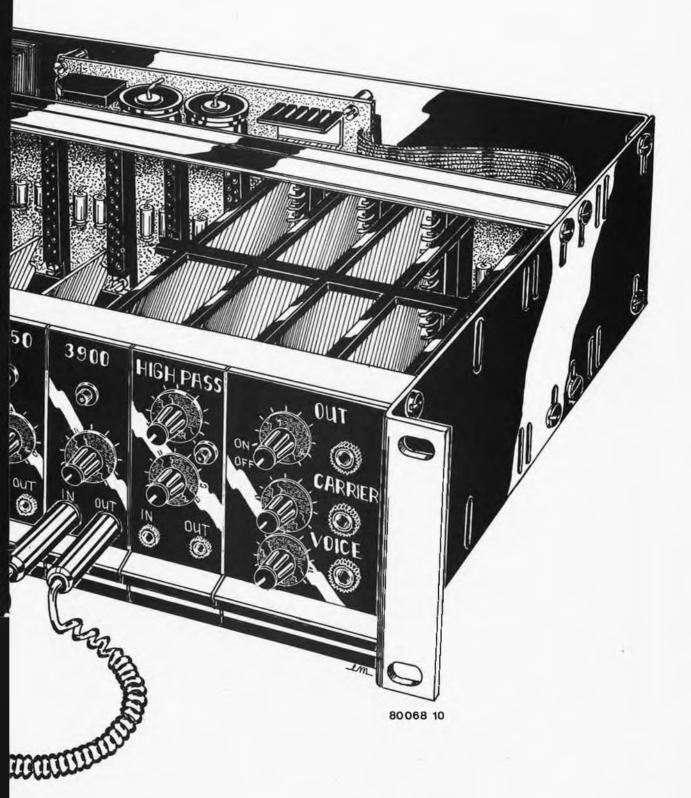


Figure 10. Tous les modules ont été conçus afin d'être montés dans un coffret de 19 pouces (483 mm). Ces modules enfichables couvrent parfaitement la surface de la plaque frontale. Le transformateur secteur et le circuit imprimé de l'alimentation s'adaptent sur le panneau arrière.



Liste combinée des composants pour le vocodeur complet

Potentiom ètres: Ajustables: 100 k → 10 Résistances: 25 k $\rightarrow 10$ 150 $\Omega \rightarrow 21$ 560 $\Omega \rightarrow 16$ 10 k \rightarrow 10 → 1 680 $\Omega \rightarrow 16$ 1 M → 13 1 k →30 3k3 4k7 $\rightarrow 10$ →16 8k2 Linéaires: → 26 10 k 10 k 15 k \rightarrow 10 22 k **→21** log: → 7 27 k \rightarrow 3 10 k \rightarrow 27 33 k 100 k → 4 39 k 47 k →73 56 k →10 68 k Semiconducteurs: 82 n → 8 →10 BC 547B → 7 100 n →10 BC 557B 120 k →12 → 30 1N4148 → 4 150 k LED \rightarrow 10 → 2 180 k B40C2000 **→** 2 220 k → 2 TL 084 → 20 \rightarrow 11 1 M → 10 741 CA 3080 →10 TDA 1034 NB, N→ 1 TDA 1034 B 4 LM 301 → 1 7815 1 Condensateurs: \rightarrow 78L05 1 \rightarrow 1 33p **→ 24** 7915 → 8 1 n 79L05 → 8 5 n6 → 5 6 n8 8 n 2 → 2 Divers: → 1 10 n transfo secteur 2 x 15 V 400 mA > 1 → 8 12 n → 1 → 1 interrupteur secteur bipolaire 15 n jacks 3 mm + prises \rightarrow 20 → 8 18 n jacks 6,3 mm + prises 22 n $\rightarrow 11$ connecteurs 21 broches → 8 27 n Siemens type C42334-A54-A63 → 11 33 n \rightarrow 9 ou type C42334-A54-A64 →10 39 n connecteurs 21 broches → 6 47 n Siemens type C42334-A53-A608 56 n → 8 → 6 ou type C42334-A53-A8 68 n ou type C42334-A53-A407 → 8 82 n ou type C42334-A53-A408 \rightarrow 100 n 7 150 n → 2 Coffret VERO 19": →10 180 n → 5 chassis: 33.2200 B 220 n → 1 guide plaque 114mm 33.0438A → 4 330 n → 1 guide plaque 101 mm 33.0437 F → 4 390 n → 1 470 n 1 μ /6V3 tant. Circuits imprimés: → 20 EPS 80068-1 + 2, (carte de bus) 10 µ/16 V $22 \mu/16 \text{ V tant.} \rightarrow 1$ EPS 80068-3, (10 circuits filtre) → 2 4700 μ/40 V EPS 80068-4 (circuit entrée-sortie) 10 μ/16 V EPS 80068-5 (circuit d'alimentation)

sation de câble en nappe permet de réaliser élégamment les connexions entre le circuit de l'alimentation et la carte de bus.

Les prises de jacks conviennent parfaitement aux entrées et sorties des tensions de commande; on se servira du petit modèle (3 mm) pour toutes les connexions des tensions Uae et Uas, et d'un modèle plus grand (6 mm) pour les signaux d'entrée et de sortie. Des câbles souples équipés d'une fiche jack à chaque extrêmité permettent de réaliser toutes les connexions de tension de commande désirables sur la face avant. Le commutateur secteur et la LED signalant la mise en et hors tension de l'instrument seront montés sur la plaque frontale du module d'entrée-sortie. La figure 10 présente une variante de cette disposition sous la forme d'un potentiomètre secteur incorporé. Mais attention: il arrive parfois que l'isolement galvanique entre le commutateur et le potentiomètre ne soit pas parfait, ce qui donne naissance à un ronflement désagréable.

Procédure de réglage

Sans doute chacun d'entre vous a-t-il encore sous les yeux les circuits initiaux présentés dans la première partie (N° 20); c'est une sage précaution puisque nous y ferons référence fréquemment... Trois potentiomètres ajustables faisant partie de chacun des circuits de filtrage devront être réglés très précisément. Cela revient à dire que, pour chaque circuit, il faudra faire trois ajustements distincts, selon la procédure indiquée ci-dessous:

1. On commence d'abord par le potentiomètre ajustable déterminant la tension continue de polarisation appliquée à l'entrée inverseuse de l'OTA de chaque unité de filtrage, c'est-à-dire, P2, pour chaque filtre passe-bande, P10, pour le filtre passe-bas, et P6, pour le filtre passe-haut. L'objectif de ce réglage est de garantir que les tensions continues de polarisation variables, prélevées sur la tension de commande à la sortie de l'analyseur, lorsqu'un signal phonique d'entrée y est présent ne puissent cheminer jusqu'à la sortie du signal "vocodé". En langage plus simple, cela veut dire qu'un signal présent au point "e" ne doit pas pouvoir se manifester à la sortie "c". Voici comment procéder à cet aiustement:

 A l'aide de cordons de liaison, on relie les douilles IN et OUT de la face avant.

Tous les potentiomètres de réglage de la tension de commande, sur les plaques frontales (8 x P3, P7 et P11), sont positionnés à fond vers la butée gauche, à l'exception du potentiomètre du module dont on fait le réglage, et qui, lui, est positionné à fond vers la butée droite (ouverture maximum). Un signal de bruit de valeur constante est appliqué à l'entrée "parole"; il suffit tout simplement de souffler doucement à l'entrée du microphone.

 Le potentiomètre de réglage de polarisation du module concerné (P2, pour un filtre passe-bande, par exemple) est ajusté pour un signal de sortie du vocodeur, de valeur minimale.

Si l'on dispose d'un équipement de mesure, il est possible d'envisager un réglage plus précis. Au lieu de souffler sur le microphone, on applique directement un signal test à l'entrée Uae du module; on se sert, par exemple, d'une sinusoïde à basse fréquence (500 Hz, ou moins) superposée à une tension continue fixe. Le signal de sortie du vocodeur est alors observé sur l'écran d'un oscilloscope et l'on règle le potentiomètre ajustable pour obtenir un signal de sortie basse fréquence minimal.

le point initial de la tension de commande. La procédure se déroule comme suit:

 Un signal test approprié est appliqué à l'entrée "porteur"; ce peut être un bruit blanc, par exemple.

Une tension continue très basse (environ 200 mV) est appliquée à l'entrée Uae du module concerné. Cette tension d'étalonnage peut être prélevée sur l'alimentation en ± 5 V, grâce à un montage atténuateur dans le rapport 25/1 (par exemple, une résistance de 22 k en série avec une de 1 k).

 Le potentiomètre de commande de niveau, situé sur la plaque frontale du module (P3, P7 ou P11), est tourné à fond vers la butée droite.

 Le potentiomètre ajustable (P4, P8 ou P12) est ensuite réglé pour qu'un signal de sortie apparaisse tout juste à la sortie principale.

S'il s'avère que la tension test soit

d'une tension de sortie U_{as} minimale du module correspondant.

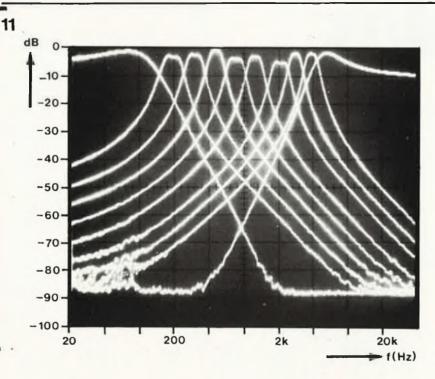
En conclusion

Nous avons réservé pour la fin une photo qui ne manquera pas de vous intéresser. Armés d'un analyseur de spectre et d'une bonne dose de patience, nous avons réussi à enregistrer séparément chacune des caractéristiques de filtrage et à les regrouper toutes sur un seul cliché. La figure 11 vous présente le résultat de nos efforts. A gauche de la photo, vous trouverez la caractéristique de l'un des deux filtres passe-bas (identiques); elle est suivi de la série bien ordonnée des caractéristiques des huit passe-bande, après quoi, vous distinguez celle du filtre passe-haut.

Les très légères différences des amplitudes maximales sont provoquées par d'inévitables inégalités dans les taux de tolérance des composants. Dans la pratique, elles n'ont pas d'incidence appréciable puisqu'il est possible de les compenser à l'aide des potentiomètres de réglage des tensions de commande de la face avant.

Ainsi que vous pouvez le vérifier, les filtres assurent un fractionnement très régulier de la bande des fréquences audio. Leur facteur Q est pratiquement identique, ce qui ressort à l'examen des "largeurs" de bande passante quasiment équivalentes sur cette échelle de fréquences logarithmique.

Ne croyez pas qu'avec ce dernier paragraphe nous ayons clos le chapitre des vocodeurs; ce n'est certes pas le cas. Nous n'avons pas encore tout à fait arrêté la forme non plus que la date de parution de nos prochains articles, et nous ne vous ferons donc pas de promesses. Quoi qu'il en soit, dès cet instant, tous ceux qui nous ont suivis passionnément vont avoir des moments bien remplis...



80068 11

Figure 11. Toutes les caractéristiques des filtres du vocodeur sont regroupées sur une seule photo.

Il se pourrait que, pour certains modules, il soit impossible de réduire le taux d'interférence à un niveau suffisamment acceptable. Dans un tel cas, l'OTA est presque certainement le coupable; il s'en trouve toujours quelques-uns dont le taux de fuite depuis l'entrée de commande jusqu'à la sortie soit excessif. Il n'existe pas d'autre, solution que de les remplacer.

2. L'étape suivante consiste à régler le potentiomètre ajustable du convertisseur tension-courant de l'OTA, P4 dans les filtres passe-bande, P12 dans le filtre passe-bas, et P8 dans le filtre passe-haut. Cet ajustement sert à fixer au même niveau, pour tous les modules,

située en dehors de la gamme d'ajustement d'un ou de plusieurs modules, il faut augmenter ou diminuer légèrement sa valeur et recommencer l'ensemble de la procédure de réglage.

3. Enfin, nous en venons au réglage le plus facile. Il s'agit de celui de P1, P5 et P9, concernant respectivement les filtres passe-bande, passe-haut et passe-bas. Ces potentiomètres ajustables déterminent la tension continue d'offset du filtre passe-bas actif constituant le dernier étage de la section analyseur pour chaque module.

Sans signal (parole) d'entrée, chaque ajustable est réglé pour l'obtention

Ce fut certainement grâce à la simplicité de son circuit que le Digisplay totalisa un si grand nombre de points (27097 exactement). Il étend de manière considérable les possibilités de l'oscilloscope, et ce, pour un coût relativement faible. Généralement, on ne peut observer que quelques niveaux TTL à la fois, à condition de pouvoir relever plusieurs tensions simultanément. Si ces tensions sont constantes, cela ne pose aucun problème; mais si elles passent successivement d'un état à un autre, cela devient plus difficile. Le Digisplay peut être employé dans les deux cas, à condition que le changement d'état se fasse relativement lentement (sinon, il faudra utiliser une autre méthode). On peut ainsi contrôler le fonctionnement du circuit d'un seul coup d'œil.

digisplay

réalisation du circuit imprimé

L'un des circuits gagnants de notre concours Eurotronique (édition de juillet/août 1979) était le circuit nº 68: le Digisplay. Nous vous avions promis de réaliser les circuits imprimés des circuits gagnants, nous tenons parole.



Fonctionnement

Comme le montre la figure 1, nous avons légèrement modifié le circuit original (tel qu'il a été publié dans notre numéro de juillet/août), particulièrement l'oscillateur construit autour de N1 et N2. Le déclenchement des oscillations ne pose ainsi plus de problème.

Le circuit complet fonctionne comme suit: les niveaux logiques qui apparaissent sur l'oscilloscope sous forme de "0" et de "1" sont appliqués aux entrées du circuit intégré IC1 qui les sort tour à tour sur W (broche 10) sous forme inversée. Quel signal "atteint" la sortie? Cela dépend des quatre autres entrées A, B, C et D, qui proviennent d'un compteur hexadécimal IC2 commandé par l'oscillateur (N1, N2). Puisque l'oscillation est permanente (tant qu'il est sous tension!), l'information binaire passera successivement de 0 à 15, puis le cycle recommencera . . . Les signaux d'entrée de IC1 seront transmis à la sortie W l'un après l'autre.

Le circuit bâti autour de T1 est un générateur de tension sinusoïdale, acheminée par R7 vers la sortie Y. C4,C5,R5 et R6 constituent un réseau déphaseur. Si la sortie W de IC1 est à l'état "0", ce réseau sera bloqué. Sinon, l'onde sinusoïdale déphasée est appliquée via R2

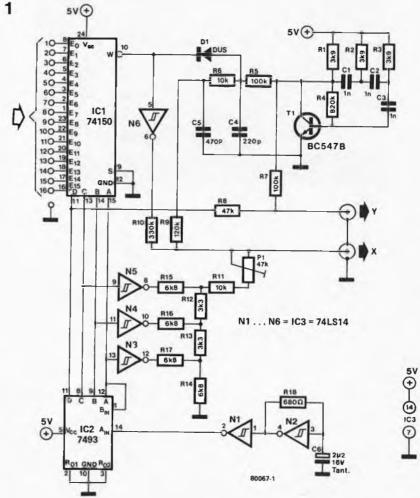


Figure 1. Le Digisplay a déjà été décrit dans notre édition de juillet/août 1979. Nous y avons apporté quelques légères modifications lors de la réalisation du circuit imprimé.

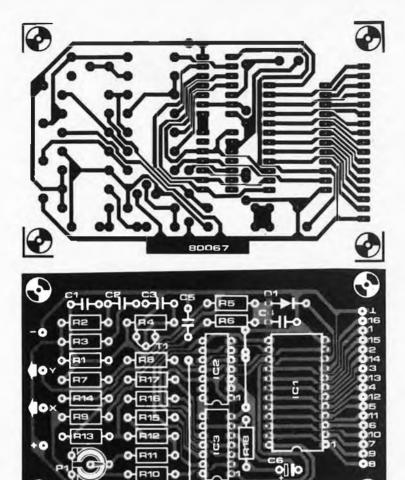


Figure 2, Circuit imprimé du Digisplay

Liste des composants:

Résistances: R1.R2.R3 = 3k9R4 = 820 kR5.R7 = 100 kR6,R11 = 10 k R8 = 47 kR9 = 120 kR10 = 330 kR12,R13 = 3k3R14,R15,R16,R17 = 6k8 R18 = 680Ω

P1 = 47 k ajustable

Condensateurs:

C1,C2,C3 = 1 n

C4 = 220 p

C5 = 470 p

 $C6 = 2\mu 2/16 \text{ V (tantale)}$

Semiconducteurs:

T1 = BC547B

D1 = DUS IC1 = 74150

IC2 = 7493

IC3 = N1 . . . N6 à 74LS14

pince de test TTL 16 broches

78L05 1N4001

Figure 3. Le Digisplay peut être alimenté par le circuit à tester. On peut toutefois utiliser cette alimentation séparée.

à la sortie X. L'information binaire fournie par IC2 détermine également la position des "0" et des "1" sur l'écran de l'oscilloscope. Les portes N3, N4 et N5 superposent au signal en X une tension continue, ce qui permet de déterminer la position de chacun des 8 signaux d'entrée. Pour afficher les 16 signaux, il suffit d'appliquer en Y deux tensions continues, grâce à la sortie D de IC2. Deux rangées de 8 signaux seront ainsi affichées sur l'écran, ils correspondent aux 16 broches du circuit intégré à tester.

Si la sortie de IC1 est à l'état "0", une sinusoïde et une tension continue apparaissent respectivement aux sorties Y et X. Le spot sur l'écran de l'oscilloscope est par conséquent fixé horizontalement, tandis que verticalement, il passe successivement aux états hauts et bas: un segment vertical apparaît sur l'écran. Le passage à l'état haut de la sortie de IC1 débloque le réseau déphaseur, de sorte qu'une tension sinusoïdale parvient à la fois aux sorties X et Y. Puisque ces deux tensions sont déphasées l'une par rapport à l'autre, une figure de lissajous de forme elliptique apparaît sur l'écran. La position de l'ellipse est également déterminée par la tension continue aux sorties X et Y.

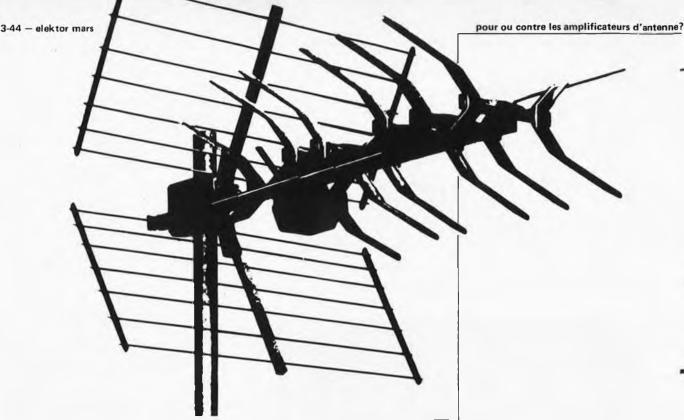
P1 ne figurait pas dans le circuit original. Il sert à ajuster la position horizontale des "1". Si la sortie de IC1 est à l'état bas, celle de N6 sera à l'état haut. Cette tension est appliquée à un diviseur de tension constitué de R10, P1, R11 et l'une au moins des résistances reliées à la porte N3, N4 ou N5 se trouvant à l'état bas à cet instant. Le niveau continu de la sortie X peut être légèrement modifié grâce à P1.

Lorsque la sortie de N6 est à l'état bas (ce qui correspond à un "0" sur l'entrée "active" de IC1), R10 ne constitue qu'une faible charge pour la polarité en continu de X. P1 influe alors très peu sur cette tension.

Réalisation

La figure 2 nous montre le circuit imprimé de cette nouvelle version du Digisplay. Consommant très peu de courant, environ 20 mA, le Digisplay peut être alimenté par le circuit à tester. Si nécessaire, une alimentation séparée peut être ajoutée (voir figure 3). Il n'y a malheureusement pas de place pour la monter sur le circuit imprimé, mais on devrait pouvoir le faire sans trop de difficultés sur une plaque de Veroboard ou tout autre matériau équivalent.

Enfin, nous devons mentionner que seuls des niveaux TTL peuvent être affichés sur l'écran d'un oscilloscope à l'aide du Digisplay et que, de plus, on doit utiliser un oscilloscope muni d'une entrée pour base de temps extérieure (entrée X). Les broches non connectées apparaissent comme des ' La meilleure façon d'appliquer les signaux à afficher au Digisplay est d'utiliser une pince de test TTL.



pour ou contre les amplificateurs d'antenne?

servent-ils à quelque chose?

On utilise souvent un amplificateur d'antenne pour tenter d'améliorer la sensibilité d'un récepteur existant. Mais on constate trop souvent que toute augmentation de sensibilité s'accompagne d'une augmentation de la composante de bruit du signal résultant. Ce phénomène nous fait sentir qu'un tel amplificateur doit être étudié très soigneusement. Le problème se simplifie toutefois si l'amplificateur ne sert qu'à compenser les pertes d'un réseau de distribution d'antenne, ou d'un circuit équivalent. Contrairement à ceux qui prétendent que l'amplification du signal d'antenne ne sert de toute façon à rien, de nombreux avocats insistent sur le fait qu'une telle amplification permettra souvent d'améliorer les performances. Si l'on veut pouvoir apprécier à bon escient les divers arguments "pour" ou "contre", il devient donc intéressant, et même important. d'étudier plus en détail les divers

aspects des problèmes mis en jeu.

Cet article traite de la réception des ondes radioélectriques dans les bandes FM, VHF et UHF. Lorsqu'on dispose d'un équipement qui fonctionne de façon satisfaisante sur ces fréquences, il n'est pas nécessaire d'amplifier encore le signal d'antenne. Avec un système composé d'un récepteur de bonne qualité, d'une antenne efficace et d'une courte longueur de câble entre les deux, même le meilleur des amplificateurs d'antenne ne pourra pas améliorer les performances.

Malheureusement, tout le monde ne dispose pas d'une combinaison aussi parfaite. Dans bien des cas, le câble d'antenne peut détériorer les résultats en atténuant le signal d'une quantité qui dépend de la qualité du câble et de sa longueur. L'atténuation d'un câble coaxial de qualité moyenne et d'une longueur de 20 mètres peut atteindre 6 dB. Cela signifie que 25% seulement du signal capté par l'antenne parvient effectivement au récepteur, ce qui détériore d'autant la réception, en particulier dans les zones limitrophes.

L'exemple précédent illustre la principale justification à l'emploi des amplificateurs d'antenne: compenser les pertes de signal entre l'antenne et le récepteur, par exemple celles qui proviennent de l'amortissement ou de la désadaptation du câble.

On se sert, ou plutôt on abuse, des amplificateurs d'antenne pour compenser la faible sensibilité de certains

récepteurs existants. Ils fonctionnent dans ce cas en étages d'entrée apériodiques. Mais cette application contient certains pièges, le plus grave se manifestant de lui-même sous la forme de l'intermodulation, détruisant ainsi toute augmentation du niveau du signal.

Comment procéder

L'application logique d'un amplificateur d'antenne consiste à compenser les pertes de transition entre l'antenne et le récepteur. Il faut toutefois respecter quelques exigences pour obtenir les meilleurs résultats possibles. Tout d'abord, l'amplificateur doit être placé en haut du mât. On pourra l'alimenter soit par une alimentation incorporée, soit par le câble coaxial lui-même, à partir d'une alimentation située à l'extrémité inférieure du câble.

Naturellement, on obtiendra les meilleurs sultats en accordant l'amplificateur situé sur le mât. Cependant cette méthode n'est pratiquement pas utilisée car elle implique des circuits complexes et l'obligation de disposer d'une commande d'accord séparée. La meilleure configuration venant ensuite est celle d'un amplificateur de bande fonctionnant sur une bande limitée à plusieurs canaux. Les signaux d'entrée situés à l'extérieur de cette bande de fréquence particulière seront rejetés, ce qui élimine des dangers tels que l'intermodulation, et permet d'éviter que des signaux puissants situés à l'extérieur de la bande ne déclenchent le silencieux. ou ne viennent empêcher d'une autre façon la réception de l'émission désirée. Ces arguments peuvent expliquer pourquoi l'on ne choisit pas des amplificateurs à large bande pour des antennes monobandes telles que les modèles FM. On peut faire un bon usage des amplificateurs à large bande dans les systèmes multibandes où plusieurs antennes, chacune d'elles étant munie de son propre amplificateur de bande, sont suivies de réseaux de "répartition" sélectifs.

Dans ce cas, on pourra placer un amplificateur à large bande dans la descente commune, afin de compenser les pertes du câble (voir la figure 1).

Gain et facteur de bruit

Il ne suffit pas que l'amplificateur d'antenne possède un certain gain; il faut encore que le bruit qu'il engendre par lui-même soit sensiblement plus faible que celui du récepteur. Pour pouvoir effectuer cette comparaison, on désigne par le symbole F l'amplitude du bruit engendré dans un amplificateur ou dans un récepteur. C'est la relation qui lie le rapport puissance du signal sur puissance de bruit (S/N) à l'entrée et à la sortie de l'amplificateur en question. Cette relation s'exprime sous forme algébrique de la façon suivante:

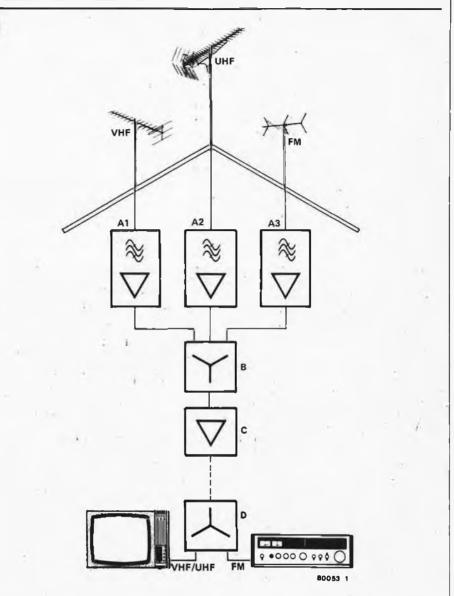


Figure 1. Amplification des signaux d'antenne et réseau de répartition. Chaque antenne possède son propre amplificateur (A1...A3), actif sur la bande de l'antenne sélectionnée. Le réseau combineur B reçoit les signaux des trois antennes et applique leur somme à un quatrième amplificateur C. Ce dernier amplificateur est du type à large bande, et il compense les pertes du câble coaxial et du réseau de distribution du signal, D. Les autres pertes des pertes de désadaptation ou pertes d'insertion des connecteurs sont également compensées. Suivant les conditions de réception, le gain des antennes et l'efficacité du câble, certains amplificateurs, ou tous, pourront être supprimés. Certains amplificateurs commerciaux comprennent des réseaux de distribution incorporés.

$$F = \frac{P_{si}/P_{ni}}{P_{so}/P_{no}}$$

où:

P_{Si} = puissance du signal d'entrée P_{ni} = puissance de bruit à l'entrée P_{SO} = puissance du signal de sortie P_{no} = puissance de bruit en sortie

Dans le cas idéal d'un amplificateur "sans bruit", le facteur de bruit F est égal à l'unité. Dans tous les autres cas, il est supérieur à un. On l'exprime sous la forme d'un nombre sans dimension, ou en unités kT_O, son argument dans les deux expressions étant le même; par exemple, F = 4 = 4 kT_O. Il est souvent pratique d'exprimer la relation en décibels, sous forme logarithmique, comme dans la pratique courante où les rapports de puissance sont définis en dB; dans ce cas,

$$F(dB) = 10 \log F(kT_0)$$

Pour un bon récepteur, la valeur du facteur de bruit F est souvent inférieure à 5 (7 dB), et pour un tuner de haute qualité elle sera comprise entre 3 et 4 kT_O (soit 4,8 à 6 dB). L'emploi d'un amplificateur d'antenne ne sera justifié que si son facteur de bruit F est bien meilleur; c'est seulement dans ce cas qu'il apportera un avantage. Pour plusieurs amplificateurs connectés en cascade (voir la figure 2), le facteur de bruit est donné par la formule suivante:

$$F_{tot} = F1 + \frac{F2 - 1}{G1'} + \frac{F3 - 1}{G1 \cdot G2} + \frac{F4 - 1}{G1 \cdot G2 \cdot G3}$$

où G représente le gain en puissance.

Cette formule montre que la principale contribution au bruit global vient du facteur de bruit F du premier amplificateur; l'effet du deuxième étage est pratiquement égal à son facteur de bruit F 2 divisé par le gain du premier étage.

Puisqu'un gain important du premier étage d'amplification annule pratiquement l'influence du deuxième et du troisième étage sur le bruit, la sensibilité et le bruit de l'ensemble de l'équipement de réception dépendent essentiellement de la qualité de ce premier étage. Cela signifie que l'on peut considérablement améliorer les performances récepteur dont les caractéristiques de sensibilité et de bruit sont insuffisantes l'aide d'un bon amplificateur d'antenne. D'autre part, il ne faut attendre aucune amélioration d'un amplificateur dont le facteur de bruit F est supérieur ou égal à celui du récepteur, ou dont le gain n'est pas suffisant pour surmonter l'effet du bruit dans le récepteur.

L'exemple suivant permet d'illustrer ces quelques considérations. Supposons qu'un récepteur donné ait un facteur de bruit de 5, et qu'on le fasse précéder d'un amplificateur dont le facteur de bruit soit de 3. Le facteur de bruit global F va dépendre surtout du gain de l'amplificateur. Pour un amplificateur dont le gain est 2 (soit 3 dB), le facteur de bruit global est toujours F = 5, il n'y a aucune amélioration. Avec un gain de 10 (soit 10 dB), le facteur de bruit global devient $F_{tot} = 3.4 dB$. Un amplificateur de gain 100 (soit 20 dB) ferait descendre le facteur de bruit global jusqu'à 3,04 dB, valeur qui est pratiquement égale à celle de l'amplificateur lui-même

Gain et pertes, facteur de bruit et sensibilité

Nous avons vu qu'une amélioration des caractéristiques de bruit permet d'améliorer la sensibilité du récepteur. Mais la question reste posée: cela en vaut-il la peine, et la dépense?

La façon habituelle de définir la sensibilité consiste à donner la valeur minimum de la tension du signal d'entrée permettant d'obtenir un rapport signal sur bruit donné pour une certaine sortie démodulée (ou décodée, dans le cas de la stéréo). Ce signal, ramené aux bornes d'entrée "antenne" du récepteur, ne dépend pas seulement du facteur de bruit de ce récepteur; il dépend également de la méthode de démodulation, de l'indice de modulation, de la bande passante audio et de l'impédance d'entrée du récepteur. Ce n'est que si tous ces paramètres restent constants que l'amélioration des caractéristiques de bruit et de sensibilité auront un effet. On peut calculer l'amélioration à partir de la formule suivante:

$$G = \frac{F_r}{F_{tot}}$$
 ou $g = \sqrt{\frac{F_r}{F_{tot}}}$ avec

2

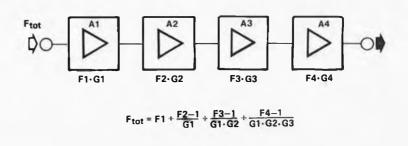


Figure 2. Le facteur de bruit F d'un amplificateur est le facteur fondamental pour déterminer la sensibilité et les composantes de bruit de cet amplificateur. Lorsque plusieurs étages amplificateurs sont connectés en cascade, le facteur de bruit et le gain du premier étage déterminent le bruit et les performances de l'ensemble du système.

F_T = facteur de bruit du récepteur (kT_O)
 F_{tot} = facteur de bruit global (kT_O)
 G = amélioration du rapport des puissances

g = amélioration du rapport des tensions.

La transformation de ces équations nous donne:

amélioration en dB = 10 log G ou 20 log g. Arrivé à ce point, quel sera l'effet de cette amélioration sur le signal audio final? Les équations nous montrent quelle est l'amélioration du rapport S/N haute fréquence, mesuré à l'entrée du démodulateur. Or le signal audio à la sortie du démodulateur est également caractérisé par un rapport S/N. Pour des signaux modulés en amplitude, le rapport S/N audio est sensiblement égal au rapport S/N HF. Cela n'est pas vrai dans le cas des signaux FM, en particulier lorsque le signal d'entrée est soit très fort, soit très faible.

Les feuilles de caractéristiques techniques des récepteurs stéréo de haute qualité contiennent souvent une courbe donnant le rapport S/N en fonction du niveau d'entrée, aussi bien pour la mono que pour la stéréo. La figure 3 représente une telle courbe, sur laquelle on peut voir que pour les faibles niveaux d'entrée (autour de 1 μ V), le rapport S/N diminue brutalement lorsque le niveau d'entrée diminue. Lorsque le niveau d'entrée augmente, le rapport S/N augmente d'abord de façon linéaire, puis il reste constant à partir d'un certain niveau. Dans l'exemple donné, la limite supérieure se situe autour de $200 \,\mu\text{V}$ pour la mono, et de 400 µV pour la stéréo. Comment peut-on passer de ces valeurs aux performances réelles du récepteur?

Lorsque le signal FM reçu est faible, toute amélioration, même faible, du niveau du signal venant de l'antenne ou de l'amplificateur peut conduire à une amélioration appréciable du rapport signal sur bruit audio. Cette amélioration ne sera pas aussi spectaculaire pour les signaux FM de fort niveau. Cela signifie

que dans un équipement de haute qualité, une amplification supplémentaire n'est pas justifiée et n'augmentera pratiquement pas le rapport S/N; des équipements médiocres, l'augmentation du rapport S/N sera plus significative. Toutefois, il est très probable que ce dernier type de récepteur présentera également d'autres défauts, dans des domaines tels que la sélectivité ou la fidélité. Dans de telles circonstances, il semble préférable d'investir ses efforts et son argent dans un meilleur équipement.

80053 2

Si un récepteur ou un tuner existant fonctionne de façon satisfaisante, en particulier pour ce qui concerne le rapport S/N, mais si son gain FI est légèrement insuffisant, on pourra obtenir la sensibilité optimum à l'aide d'un bon amplificateur. Malgré une réduction du rapport S/N global, ce dernier apportera un niveau de signal d'entrée plus élevé, ce qui permettra de bien "remplir" le démodulateur. Bien que dans ce cas particulier il soit possible d'augmenter le gain FI, une telle procédure peut s'avérer être une entreprise relativement maladroite, et l'addition d'un amplificateur apparaît alors comme une solution plus efficace et plus simple.

La compensation des pertes du câble

Les pertes dans les câbles coaxiaux déterminent leur qualité et peuvent varier d'un constructeur à l'autre. En règle générale, plus fort est le diamètre, meilleures sont les caractéristiques. Comme on peut le voir sur la figure 4, l'atténuation d'un câble coaxial augmente avec la fréquence. Pour les modèles disponibles le marché, l'atténuation à 200 MHz peut prendre n'importe quelle valeur entre 4,5 et 45 dB/100 m, une valeur de 25 dB/100 m étant typique pour descoaxiaux économiques d'usage général. Certains câbles de qualité spéciale sont commercialisés sous l'appellation de



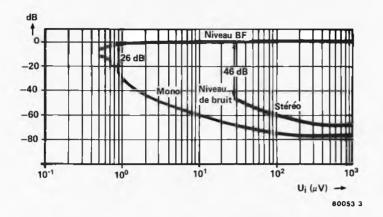


Figure 3. Cette courbe montre les niveaux de bruit en mono et en stéréo, ainsi que le niveau de sortie audio, en fonction du niveau du signal HF à l'entrée d'un récepteur stéréo typique de haute qualité, dont le facteur de bruit est de 3,5 kT₀. La courbe montre clairement que le rapport signal sur bruit n'est pas proportionnel au niveau d'entrée.

type à faibles pertes"; leur atténuation peut être de l'ordre de 12 à 15 dB/100 m. Il faut ajouter, à l'atténuation du câble coaxial, la perte due aux inévitables (mais petites) désadaptations.

Naturellement, la somme de ces pertes affecte les caractéristiques de bruit et de sensibilité de l'ensemble du système de réception, et l'on ne peut pas les rétablir en augmentant seulement le gain du récepteur. On peut chiffrer cet effet en considérant plusieurs amplificateurs, représentés par des "boîtes noires" bien connues, connectés en cascade. La boîte noire qui représente le câble a un facteur de bruit voisin de l'unité et un gain "D" négatif qui a la valeur de l'atténuation. Il en résulte que l'on peut écrire l'équation du câble et du récepteur sous la forme:

$$F_{tot} = 1 + \frac{F_r - 1}{D}$$

Le facteur de bruit global de l'ensemble composé de l'amplificateur monté en haut du mât, du câble et du récepteur est donné par l'équation:

$$F_{tot} = F_a + \frac{F_r - 1}{G_a \cdot D}$$

où Fa est le facteur de bruit de l'amplificateur, et Ga son gain. Cette équation démontre que, dans la configuration où l'amplificateur est monté en haut du mât, le facteur de bruit global est déterminé par le gain en puissance et par le facteur de bruit de cet amplificateur, exactement comme dans le cas où il n'y a pas de pertes dans un câble. Le seul point pour lequel les performances de l'ensemble diffèrent de ce cas est le gain effectif de l'amplificateur, qui est réduit à cause de l'atténuation du câble; sa valeur est maintenant Ga · D. Si le facteur de bruit de l'amplificateur est inférieur à celui du récepteur, et si le

gain de l'ensemble est suffisant, on

pourra éliminer complètement les pertes du câble, le facteur de bruit de

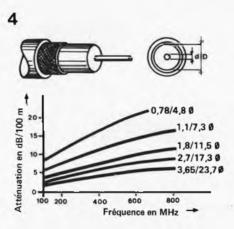


Figure 4. L'atténuation d'un câble coaxial augmente avec la fréquence. La qualité du câble dépend dans une large mesure de la section du conducteur interne et du diamètre du blindage. La courbe montre l'atténuation du câble en fonction de la fréquence pour cinq câbles de construction différente, les paramètres étant la section de l'âme et le diamètre du blindage.

l'ensemble devenant inférieur à celui du récepteur.

Si l'amplificateur était placé à l'extrémité inférieure du câble d'antenne, son effet bénéfique serait considérablement plus faible. L'équation du facteur de bruit deviendrait alors:

$$F_{tot} = 1 + \frac{F_a - 1}{D} + \frac{F_r - 1}{G_a \cdot D}$$

ce qui montre que l'effet nocif des pertes du câble est intégralement maintenu.

Applications numériques

La figure 5 compare plusieurs configurations utilisant les mêmes composants, à savoir:

 un récepteur FM stéréo dont le facteur de bruit est de 3,5 et dont la sensibilité est conforme à la figure 3, mesurée avec un balayage de ± 40 kHz et une largeur de bande de 180 Hz à 16 kHz;

- un amplificateur d'antenne dont le facteur de bruit est de 1,5 et dont le gain en puissance est de 20 dB (100 fois);
- un câble de 6 dB d'atténuation (facteur 0,25).

Les configurations suivantes sont envisagées:

- 1) récepteur sans câble ni amplificateur;
- récepteur sans câble mais avec amplificateur;
- 3) récepteur avec amplificateur en haut du mât et câble;
- 4) récepteur avec câble et amplificateur à l'extrémité inférieure;
- 5) récepteur avec câble mais sans amplificateur.

Pour chacune de ces configurations, le tableau 1 donne la liste des valeurs du facteur de bruit global, du gain en dB, du niveau du signal d'antenne correspondant à un rapport S/N stéréo de $60 \, \mathrm{dB}$, et le rapport S/N obtenu pour un signal d'antenne de $100 \, \mu \mathrm{V}$.

La conclusion est qu'en l'absence de câble d'antenne, l'amplificateur améliore le rapport S/N de 4 dB; avec une perte de câble de 6 dB, cette amélioration peut atteindre jusqu'à 8 dB.

Même si ces valeurs ne sont pas tout à fait réalisables dans des applications pratiques, à cause des inévitables désadaptations, etc., la configuration Nº 3 montre une nette supériorité sur la configuration Nº 4, et elle est vraiment très proche de la configuration idéale Nº 2.

Problèmes de surcharge

L'amplification au niveau de l'antenne peut présenter l'inconvénient de surcharger l'amplificateur ou le récepteur. La plupart des types modernes d'amplificateurs sont suffisamment exempts de cet effet, de sorte que le premier élément à en souffrir serait le récepteur lui-même. Une surcharge sévère peut même entraîner un blocage complet, surtout si l'amplificateur est du type apériodique sans commande automatique de gain.

Les conditions de surcharge se manifestent d'elles-mêmes par la génération d'harmoniques, l'apparition de démodulations indésirables et d'intermodulation. Ces signaux parasites peuvent provoquer la réception d'une même émission sur plusieurs fréquences, un étouffement des émissions les plus faibles, et l'apparition de produits de battement et de fréquences images. Des signaux puissants et faibles de longueurs d'onde voisines peuvent être démodulés ensemble, en particulier dans les récepteurs dont la réjection d'AM est insuffisante. Il peut produire d'autres phénomènes nuisibles tels que des gazouillis "d'oiseaux" en démodulation stéréo FM, aussi bien que des claquements et des sifflements en réception AM.

Lorsqu'un ou plusieurs de ces défauts se manifestent, le mieux serait soit de

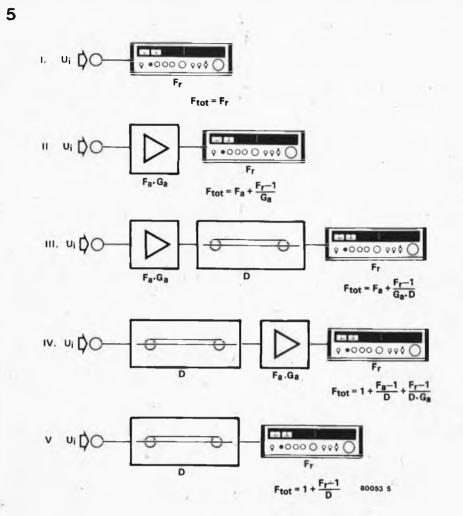


Figure 5. Comparaison des performances entre diverses configurations composées des éléments suivants:

- 1. récepteur seul;
- 2. récepteur précédé d'un amplificateur du signal d'antenne;
- 3. récepteur avec amplificateur en haut du mât et câble dissipatif;
- 4. récepteur avec câble et amplificateur situé à l'extrémité inférieure;
- 5. récepteur avec câble, sans amplificateur.

Les équations qui caractérisent les performances des équipements pour chaque configuration sont données par le tableau 1.

substituer un amplificateur accordé, soit d'abandonner en bloc ce principe pour installer une antenne directive à grand gain. Une autre solution pourrait être l'insertion d'un étage préamplificateur accordé avec commande automatique de gain, ou bien l'achat d'un système de réception de classe supérieure.

Le meilleur étage HF est une bonne antenne

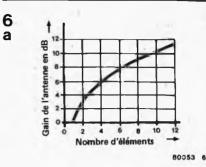
Cet adage est revigoré par des circonstances heureuses; en effet, nous savons donner un "gain" considérable aux antennes qui travaillent dans les gammes VHF et UHF. On peut bénéficier de ce "don gratuit" grâce aux caractéristiques de directivité par lesquelles un réseau d'antennes peut concentrer l'énergie du champ électromagnétique d'un émetteur, et permettre ainsi de le capter avec un rendement bien plus élevé.

Tableau 1. (voir la figure 5)

Hypothèses: $F_r = 3.5$ $F_a = 1.5$ $G_\theta = 100 (20 dB)$ D = 0.25 (-6 dB) Se reporter à la figure 3 pour la sensibilité du récepteur.

Configu- ration (figure 5)			Sensibi lité 1) (μV)	Signal sur bruit 2) (dB)
I II III IV	3,5 1,53 1,6 3,1	0 3,6 3,4 0,5 - 5	100 66 68 94 177	60 64 63 61 55

1) pour un rapport S/N stéréo de 60 dB 2) pour un niveau d'antrée de 100 μV (stéréo)



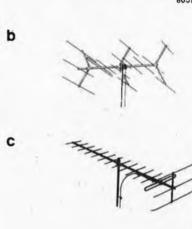




Figure 6. La figure 6a représente le gain d'une antenne en fonction du nombre d'éléments. Les figures 6b à 6d illustrent les réseaux suivants:

6b: réseau UHF à 14 éléments, gain d'environ 12 dB;

6c: réseau VHF à 13 éléments, gain d'environ 11 dB;

6d: réseau UHF comportant jusqu'à 91 (!) éléments, gain typique d'environ 16 dB.

Le gain "passif" ainsi réalisé s'exprime comme le niveau de sortie de l'antenne, placée dans un champ de force donnée, par rapport au niveau de sortie d'un simple dipole. On l'exprime habituellement en dB; une antenne de 8 dB de gain capte donc 6,3 fois l'énergie d'un dipole. Ce gain provoque directement une amélioration de 8 dB du rapport signal sur bruit, ce qui confirme la véracité du titre de ce paragraphe. Quel que soit son gain, une antenne ne peut pas être saturée, et elle n'a pas besoin d'alimentation.

En dépit de ces arguments, il peut y avoir des cas où il est absolument nécessaire d'utiliser un amplificateur de signal d'antenne, à cause de circonstances qui échappent à l'auditeur ou au téléspectateur. En pareil cas, l'étude d'un amplificateur efficace sera la bienvenue, et c'est là, bien entendu, qu'intervient Elektor avec un bon appareil. Cette étude est présentée dans ce numéro.

On trouve rarement un amplificateur d'antenne qui réponde à toutes exigences. puisque certaines performances sont incompatibles. Pour la plupart des transistors, il faut aujourd'hui établir un compromis entre un faible niveau de bruit et une utilisation à bonne puissance. Trop souvent, l'emploi de courants importants entraîne des niveaux de bruits élevés.

Alors que l'équipe d'Elektor cherchait une solution à ce problème, des ingénieurs de recherche en semiconconstruire un amplificateur de grande qualité. Ce serait réaliser une fausse économie que d'économiser sur ce point. Bien que tous les éléments passifs soient d'égale importance dans la construction d'un amplificateur de grande performance, leur investissement ne pèse pas si lourd dans le budget du constructeur.

Pour tirer profit au maximum des caractéristiques avantageuses des BFT 66 et BFT 67, les fabricants ont publié des notices explicatives avec

amplificateur d'antenne

–un grand gain de 80 à 800 MHz

Les caractéristiques recherchées pour ce nouvel amplificateur sont: un niveau de bruit faible, un gain important, une dynamique et une gamme de fréquence étendues; mais en aucune façon, on ne peut utiliser le même circuit imprimé pour des bandes passantes larges et étroites.

ducteurs ont mis au point des transistors haute fréquence restant suffisamment "silencieux" à courants élevés. Les composants employés dans ce circuit, à savoir BFT 66 et BFT 67 de Siemens, sont particulièrement intéressants pour les premiers étages amplificateurs, tels les amplificateurs d'antenne, pour ne citer qu'eux! On exploite ces caractéristiques en leur attribuant deux modes de fonctionnement: Pour de larges bandes de fréquence, ils travaillent avec des courants importants pour éviter toute surcharge sur les niveaux d'entrée élevés. tandis que de plus faibles courants sont employés pour des gammes de fréquence plus étroites.

Le rendement d'un amplificateur d'antenne dépend en grande partie des caractéristiques de ses éléments actifs

Il est évident que des transistors de bonne qualité sont indispensables pour

2

exemples d'application, qui peuvent servir de point de départ à l'amateur et simplifient considérablement leur construction.

Les figures 1 et 2 représentent respectivement les circuits d'un amplificateur 1 étage et 2 étages, ayant de plus une largeur de bande plus étendue. Leurs caractéristiques sont présentées aux figures 3 et 4. Les tracés de gain et de bruit du deuxième circuit sont plus uniformes dans la bande de fréquence allant de 25 MHz à 1GHz. Pour l'amplificateur à un étage, une élévation de la fréquence provoque une diminution du gain et, au contraire, une augmentation du bruit. Toutefois, aux environs de 100 MHz, le niveau de bruit est nettement inférieur, et le gain nettement supérieur à ceux de la figure 2. Des mesures ont été effectuées sur le circuit de la figure 1 à une fréquence de 800 MHz: elles donnent un gain de 15 dB et un signal de bruit inférieur à 2 dB, ce qui laisse espérer que cet amplificateur donnera de bons résultats dans la plupart

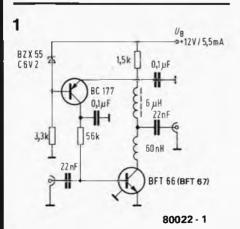


Figure 1. Circuit amplificateur d'antenne à 1 étage utilisant un BFT 66 (Publication Siemens).

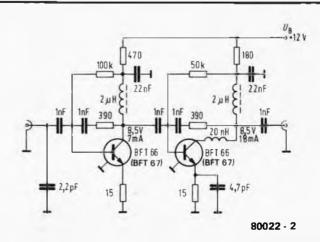


Figure 2. Circuit amplificateur d'antenne à 2 étages et à large bande utilisant 2 BFT 66 (Publication Siemens).

3

4

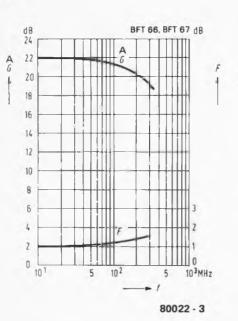


Figure 3. Variation du gain (G) et du niveau de bruit (F) en fonction de la fréquence, correspondant au circuit de la figure 1.

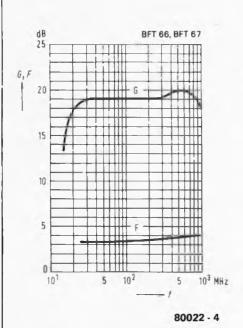
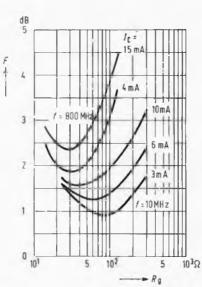


Figure 4. Variation du gain (G) et du niveau de bruit (F) en fonction de la fréquence, correspondant au circuit de la figure 2.



5

6

Figure 5. Variation du niveau de bruit (F) du BFT 66 en fonction de la résistance de source, le courant de collecteur étant choisi comme paramètre (pour des fréquences de 10 et 800 MHz). L'élévation du niveau de bruit, résultant de l'augmentation du courant est relativement faible comparée à d'autres types de transistors, avantage appréciable pour un amplificateur d'antenne ou tout autre type d'amplificateur à large bande.

80022 - 5

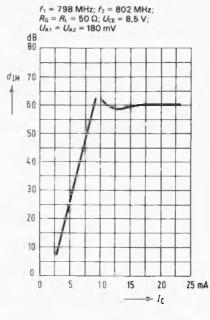


Figure 6. Variation du taux d'intermodulation en fonction du courant de collecteur pour une tension de sortie de 180 mV. Ce tracé met en relief le comportement du BFT 66 pour des signaux élevés.

80022 - 6

des cas. Le transistor BC 177 de la figure 1 sert simplement à stabiliser aux environs de 6,5 V la tension de collecteur du BFT 66, ce qui donnera au courant de collecteur une intensité de 3,5 mA.

Les figures 5 et 6, extraites des notices explicatives déjà mentionnées ci-dessus, sont respectivement les caractéristiques de bruit et d'intermodulation. La figure 5 représente les variations du niveau de bruit (à des fréquences de 10 et 800 MHz) en fonction de la résistance de source, le courant de collecteur étant pris comme paramètre. Pour une résistance comprise entre 50 et 75Ω et un courant de collecteur de 10 mA, le niveau de bruit est inférieur à 3 dB, même à 800 MHz. Le graphe de la figure 6 nous montre les variations du taux d'intermodulation en fonction du courant de collecteur. Pour effectuer ces mesures, on a appliqué deux signaux d'entrée pouvant fournir une tension de sortie de 180 mV. Le taux d'intermodulation est défini comme étant différence de niveaux entre les signaux d'entrée et le signal intermodulé de sortie (exprimés en dB). Pour des courants variant entre 2 et 10 mA, ce rapport augmente continûment avec le courant pour se stabiliser finalement aux environs de 60 dB, pour un courant de 10 mA. Un accroissement supplémentaire du courant n'apportera aucune modification à ce tracé, qui n'est qu'une indication du comportement du circuit à signaux élevés.

Une tension de sortie de 180 mV ne peut être espérée qu'aux abords immédiats de l'émetteur, et elle est, dans tous les cas, considérablement supérieure à ce que la plupart des récepteurs peuvent supporter. Dans le cas de bandes passantes étroites ou d'amplificateurs à 1 étage employant le BFT 66, le courant de collecteur est donc inférieur à 10mA. Toutefois, pour des amplificateurs à large bande, il est recommandé d'utiliser un courant de collecteur de 10mA pour obtenir une tension de sortie de 180 mV (105 dB/µV).

Description du circuit

Il consiste en un amplificateur à un étage (transistor BFT 66) et convient pour des fréquences s'échelonnant entre 80 et 800 MHz. Ses caractéristiques de gain et de bruit avoisinent celles de la figure 3. Puisqu'il était prévu à l'origine pour "travailler" dans une gamme de fréquence plus limitée, la version standard du circuit (figure 7) comprend un filtre d'entrée constitué de C6, C7, L1 et C8. Les valeurs des composants de ce filtre, pour 5 fréquences différentes sont indiquées dans le tableau 1. Sans cet ensemble, le circuit fonctionnerait en amplificateur apériodique pour des fréquences comprises entre 80 800 MHz.

Ce circuit standard peut être alimenté à partir d'une source de tension continue

16...21 V, via le conducteur central du câble coaxial. Les signaux HF sont "arrêtés" par la bobine L3. Le circuit intégré IC1 stabilise l'alimentation entre 11,5 et 12,5 V, fixant de ce fait le point de repos du transistor. Le courant de repos est déterminé par la résistance R3, tandis que L2 constitue la charge du collecteur. C3 effectue le découplage HF. Le courant du transistor est fixé par les deux résistances de base R1 et R2, et est stabilisé par la contre-réaction en continu amenée via R2 depuis le point commun de R3 et L2.

Câblage et réalisation des bobinages

Le montage des composants sur le circuit imprimé (figure 8) nécessite un soin et une propreté particulières. Comme pour toute circuiterie HF, les liaisons parcourues par de la haute fréquence, comme celles reliant C6,C1, le transistor T1 et C2, doivent être aussi courtes que possible.

La réalisation des bobinages ne devrait pas poser trop de problèmes. L2 et L3, qui sont identiques, sont enroulées autour d'une perle en ferroxcube (comme les selfs de choc HF) ayant une longueur de 5 mm, un diamètre de 3,5 mm et un trou de 1,5 mm. Cinq spires en cuivre émaillé de 0,2 mm de diamètre traversent l'alésage et entourent la perle toroïdalement, comme cela est illustré sur la photographie 1.

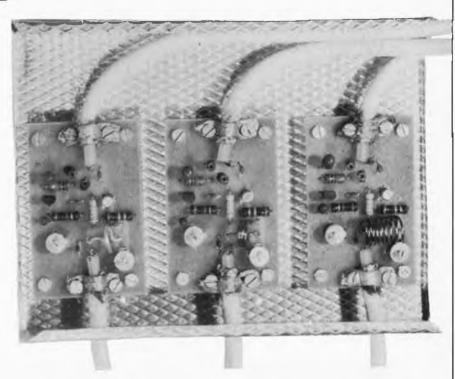
L1 est bobinée en l'air. On utilise temporairement un mandrin de 8 mm de diamètre pour enrouler le nombre de spires indiqué dans le tableau 1. Les bobinages correspondant aux deux plus basses fréquences peuvent être réalisés en fil de cuivre émaillé de même section que le fil de cuivre argenté. L'écartement des spires devrait être



Photographie 1. Inductances L2, L3, L4, L5 constituées de 5 spires en cuivre émaillé de 0,2 mm de diamètre enroulées toroïdalement autour d'une perle de ferrite.

égal au diamètre du fil employé. Les inductances correspondant aux plus hautes fréquences ne nécessitent qu'une demi-spire enroulée autour d'un mandrin de 4 mm. La photographie 2 indique comment connecter les câbles d'entrée et de sortie au circuit imprimé. Si l'on utilise des câbles coaxiaux, les fils les reliant à la plaquette doivent être également extrêmement courts.

2



Photographie 2. Montage typique de 3 amplificateurs qui montre comment les câbles coaxiaux sont reliés aux circuits imprimés.

Tableau 1

Paramètres du filtre d'entrée de la figure 7

Gamme de fréquences	Inductance L1 nombre de spires (cuivre argenté) enroulées autour d'un mandrin de 8 mm	Trimmers C7, C8
FM	8 spires	
(100 MHz)	dia. fil 1 mm	2 22 pF
2 m	6 spires	
(144 MHz)	dia, fil 1 mm	210 pF
VHF	3 spires	
(200 MHz)	dia. fil 1 mm	1,2 6 pF
70 cm	1 spire	
(432 MHz)	dia. fil 2 mm	1,2 6 pF
	0,5 spire	
UHF	dia. fil 2 mm	1,26 pF
(600 MHz)	(mandrin dia. 4 mm)	

Modifications et autres applications

Nous n'avons que trop discuté du comportement de l'amplificateur d'antenne à bande étroite. Passons maintenant au cas des larges bandes: les composants C6, C7, L1 et C8 deviennent superflus. C1 assume maintenant la fonction de condensateur

d'entrée. La connexion d'entrée peut être faite au point de raccordement de L1 et C1. Une fois ces modifications apportées, l'amplificateur peut être employé au-delà de la bande s'étendant de 80 à 800 MHz. Il peut même être utilisé pour des fréquences d'à peine 10 MHz. Il suffit de remplacer tous les condensateurs de 1 nF par 10 nF. Comme il a déjà été mentionné ci-dessus,

7

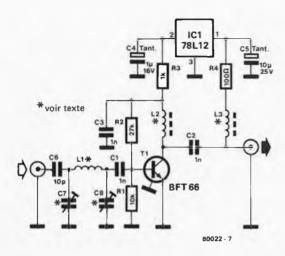


Figure 7. Version standard d'un amplificateur d'antenne qui comporte un BFT 66, un circuit intégré stabilisant l'alimentation via le câble de descente de l'antenne, une contre-réaction en continu fixant le point de repos du transistor et un filtre d'entrée sans lequel l'amplificateur fonctionnerait en amplificateur apériodique entre 80 et 800 MHz.

8

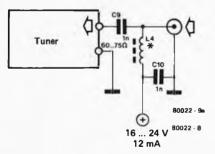




Figure 8. Circuit imprimé et implantation des composants du circuit représenté figure 7.

9_b

9a



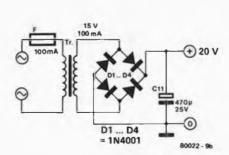
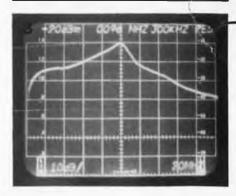


Figure 9a. Circuit à implanter du coté récepteur pour permettre le transport de l'alimentation par l'intermédiaire du câble coaxial.

Figure 9b. Alimentation séparée pouvant alimenter jusqu'à six amplificateurs.



Photographie 3. Variation du gain de l'amplificateur en fonction de la fréquence avec un filtre d'entrée de 87,5 à 104 MHz.
Graduation horizontale: 10 MHz/div.
Graduation verticale: 10 dB/div.

Liste des composants

Résistances:

R1 = 10 k

R2 = 27 k

R3 = 1k

 $R4 = 100\Omega$

Condensateurs:

C1,C2,C3,C9

C10 = 1nF, céramique C4 = 1μ F, 16 V

 $C5 = 10 \,\mu\text{F}, 16 \,\text{V}$

C6 = 10 pF, céramique

C7,C8 = trimmers, voir tableau 1

Semiconducteurs:

T1 = BFT 66 ou BFT 67

IC1 = 78L12 ou IM 340L-12

Divers:

L1: bobinage en l'air, voir tableau 1

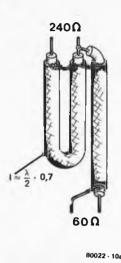
L2,L3,L4,L5,L6:

5 spires en cuivre émaillé de 0,2 mm autour d'une perle de ferrite – Longueur 5 mm – diamètre 3,5 mm (en ferroxcube par ex.)

l'amplificateur peut être alimenté par le câble de l'antenne. La figure 9a montre un circuit approprié: l'inductance élevée de L4 évite la mise à la terre des signaux HF, C10 agit en découpleur HF, tandis que C9 sépare la ligne d'alimentation en tension de l'entrée du tuner. L4 est identique à L2 et L3: elle est constituée de 5 spires de fil de cuivre émaillé enroulées autour d'une perle de ferrite. La figure 9b nous montre une alimentation séparée, au cas où celle du récepteur ne pourrait être utilisée. Elle peut alimenter jusqu'à 6 amplificateurs. Si l'on monte l'alimentation dans le même boîtier, elle est reliée directement à R4, L3 devient ainsi superflue. L'amplificateur est prévu pour des impé-

dances d'entrée et de sortie d'environ 60Ω (pas moins de 50Ω , pas plus de 75Ω). Une ligne bifilaire de 240 Ω nécessitera une adaptation d'impédance. On peut évidemment employer des

10a



■igure 10a. Boucle coaxiale servant à adapter une antenne symétrique à l'entrée de l'amplificateur: elle convertit une impédance de 240 Ω symétrique en une 60 Ω dissymétrique. Les longueurs de boucles, fonctions des longueurs d'ondes des signaux, sont indiquées dans le tableau 2 pour les gammes les plus courantes.

10b

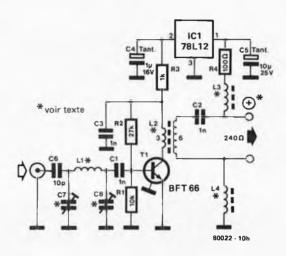


Figure 10b. Adaptation de la sortie de l'amplificateur à une ligne bifilaire de 240 Ω .

10c

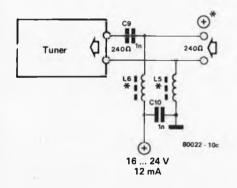


Figure 10c. Alimentation de l'amplificateur ■vid une ligne bifilaire symétrique.

Tableau 2 (figure 10a)

Paramètre du balun

Canal	Gamme de fréquences	Longueur d'onde en mètres	Longueur de boucle en mètres
FM	87,5 à 104 MHz	3,43 à 2,83	1,10
2 m	144 à 146 MHz	2,00	0,70
III (VHF)	174 à 223 MHz	1,72 à 1,35	0,53
70 cm	432 à 440 MHz	0,7	0,25
IV/V (UHF)	470 à 854 MHz	0,64 à 0,35	0,17

adaptateurs symétrique/dissymétrique vendus dans le commerce, mais si on les réalise soi-même, ils donneront d'aussi bons résultats et reviendront moins chers.

La figure 10a illustre la construction d'un "balun". Une antenne symétrique de 240 Ω peut être équilibrée à l'aide d'une boucle de câble coaxial, dont la longueur est le produit de la demi-longueur d'onde du signal par un facteur de réduction d'environ 0,7. Les longueurs des boucles correspondant à différentes gammes de fréquence sont indiquées au tableau 2.

La construction d'un transformateur dissymétrique/symétrique pour l'entrée du récepteur est montrée à la figure 10b. L'inductance L2 y sert de transformateur d'impédance d'un rapport de 1 à 4. Deux bobinages en cuivre émaillé de 0,2 mm de diamètre sont enroulés autour d'une perle de ferrite, avec

3 spires pour le primaire, et 6 pour le secondaire. L'inductance L1 effectue la mise à la masse des 2 conducteurs en continu. Il faut faire attention au sens de la connexion de la descente d'antenne à l'amplificateur.

La figure 10c nous montre le circuit d'alimentation de l'amplificateur par une ligne bifilaire de 240 Ω . En utilisant une alimentation incorporée, les composants C9, C10, L5 et L6, ainsi que C2, L3 et L4 de la figure 10b deviennent inutiles.

Réglages

Les trimmers C7 et C8 ont pour rôle d'ajuster le filtre d'entrée sur la bande passante requise. Au début, C7 est porté au minimum de sa capacité et C8 approximativement à la moitié. Le récepteur est ensuite ajusté sur une émission faible, située de préférence au milieu de la bande. C8 est ensuite

réglé pour la meilleure réception; ce peut être réalisé en obtenant une lecture maximale sur le vu-mètre du récepteur, un minimum de bruit sur la sortie audio ou une image TV de bonne qualité. La réception est ensuite accordée à la perfection au moyen de C7.

Un accord précis est obtenu peu à peu en ajustant "finement" C8. Si on doit retoucher son réglage, on devra également apporter une légère correction à C7. Ces étapes successives devront être poursuivies jusqu'à ce qu'aucune amélioration ne puisse être apportée.

Un dernier critère de réglage correct: un rapport signal/bruit maximal dans la réception audio ou l'optimisation de la qualité de l'image dans la réception TV. On utilisera, si possible, un vu-mètre pour dégrossir l'accord, mais les derniers réglages seront meilleurs en cherchant un niveau de bruit minimal.

En fait, ce n'est pas toujours la faute des émetteurs (amateurs) s'ils provoquent des interférences sur les postes de TV. En règle générale, c'est au niveau de "l'amplificateur d'antenne à large bande" incorporé dans le système d'antenne du poste de TV que se situe la racine du mal. Les amplificateurs à large bande présentent l'inconvénient de n'effectuer aucune discrimination. Ils captent et amplifient n'importe quoi, y compris des signaux qui ne leur sont pas destinés. Lorsque des émetteurs puissants de radiodiffusion, amateurs ou mobiles, se trouvent dans leur voisinage,

malgré tout, on ne peut pas se passer d'amplificateur, il est souhaitable, d'utiliser des amplificateurs d'antenne accordés (appelés également amplificateurs de canaux). Ces derniers, fonctionnant à bande étroite, ne captent que des signaux essentiels et il n'y a plus de problème d'interférences.

Toutefois, si vous avez déjà un système d'antenne muni d'un amplificateur à large bande, ce doit être plutôt frustrant de discuter du type d'antenne dont vous avez réellement besoin.

Quelques problèmes d'interférences peuvent être résolus d'une façon éco-

la suppression des interférences TV

Tout le monde, ou presque, accepte l'idée que les interférences TV peuvent être extrêmement gênantes. Ces interférences peuvent être provoquées, entre autres choses, par des émetteurs locaux. Il est pourtant possible de s'en accomoder d'une façon très simple et très efficace.

la tension dans l'amplificateur d'antenne atteint un tel niveau que l'amplificateur devient complètement "brouillé", et qu'il devient très difficile de recevoir correctement les signaux de TV.

Que faire alors? Et bien, après avoir lu ce qui précède, il semble que nous devions arriver à la conclusion évidente qu'il vaut probablement mieux se débrouiller sans aucun amplificateur d'antenne. Et de fait, cet amplificateur est souvent incorporé dans le système d'antenne à titre de "marge de sécurité", sans être pour autant réellement nécessaire. C'est une bien meilleure (et bien plus économique!) idée d'utiliser tout simplement une bonne antenne de TV, qui constitue dans tous les cas un "amplificateur" puissant (et qui aura un effet directif plus précis, ainsi qu'un rapport avant-arrière amélioré, deux facteurs très importants). Si,

nomique en insérant simplement un filtre coupe-bande à l'entrée de l'amplificateur à large bande. Cela élimine le signal perturbateur (produit par exemple par un émetteur amateur) avant qu'il n'atteigne l'amplificateur à large bande. Le filtre dit "en $\lambda/4$ " est un bon choix: il est facile à réaliser, tout ce dont vous avez besoin est un morceau de câble coaxial!

Le filtre en $\lambda/4$

La figure 1 montre à quoi ressemble le filtre. Notons au passage que ce filtre convient à toutes sortes d'usages, et pas seulement à éliminer les interférences adans les amplificateurs à large bande!

Comme le montre le dessin, le câble (coaxial) allant de l'antenne à l'amplificateur à large bande est dénudé en

1

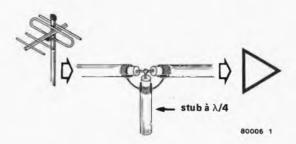


Figure 1. Le filtre est constitué d'un morceau de câble coaxial, connecté au câble allant de l'antenne à l'amplificateur d'antenne à large bande. En pratique, il est souvent préférable de connecter le stub à l'entrée de l'amplificateur.

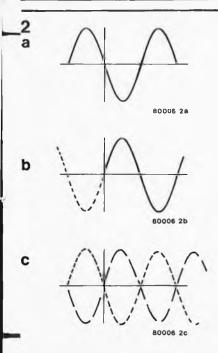


Figure 2. Le filtre fonctionne de la façon suivante: la tension réfléchie dans le stub (2b) est exactement en opposition de phase avec la tension d entrée (2a), de sorte que la tension résultante (2c) est nulle.

un certain point, et on lui connecte l'une des extrémités d'un autre morceau de câble coaxial. Ce câble, croyez-le ou non, c'est le filtre. Sa longueur doit être exactement égale à 1/4 de la longueur d'onde du signal à éliminer. L'autre extrémité de ce morceau de coaxial, appelé stub $\lambda/4$ (quart de lambda), reste ouverte. Voici comment cela fonctionne:

Les ondes radioélectriques atteignant l'extrémité ouverte du stub $\lambda/4$ sont réfléchies. Pour le signal indésirable, la longueur du stub est exactement $\lambda/4$. de sorte que les ondes réfléchies ont parcouru une distance de $2 \times \lambda/4 = \lambda/2$ au moment où elles reviennent à l'entrée du stub. Par conséquent, l'onde réfléchie est exactement en opposition de phase avec le signal d'entrée, de sorte que la tension résultante est nulle. Ce fait est illustré sur la figure 2. La figure 2a montre la tension d'entrée, la figure 2b montre la tension réfléchie, et la figure 2c donne le résultat. En théorie, tout semble merveilleux, mais il en va souvent tout autrement dans la pratique. lci encore, c'est malheureusement le cas. Ce qui arrive, c'est que le stub $\lambda/4$ atténue l'onde réfléchie, de sorte que la tension résultante n'est pas tout à fait nulle, comme la figure 2c, si optimiste, nous le laisse espérer. Mais il n'est pas nécessaire qu'elle le soit! On obtient habituellement une réduction d'environ 30 dB (soit 32 fois) à l'aide de ce filtre, et cela suffit neuf fois sur dix. De plus, le filtre ne se contente pas de bloquer les interférences dont la longueur d'onde est égale à quatre fois la longueur du stub ($\lambda/4$); il fonctionne également pour les longueurs d'onde correspondent à $3\lambda/4$, $5\lambda/4$, $7\lambda/4$,

etc. Le signal d'entrée et l'onde réfléchie sont également en opposition de phase à ces fréquences!

En pratique

Pour ce qui concerne la longueur exacte du filtre, la théorie, simple, est une chose, la pratique en est une autre. La vitesse à laquelle les ondes radioélectriques se déplacent le long du câble n'est pas la même que dans l'air. C'est pour cette raison que la longueur d'onde dans le câble est plus courte qu'à l'extérieur; une onde radio peut avoir une longueur d'onde de 1 m à l'extérieur, et une longueur d'onde aussi courte que 0,67 m à l'intérieur du câble coaxial. Le facteur de réduction

est dans ce cas de: $\frac{0.67}{1} = 0.67$

Considérons un filtre réjecteur pour un émetteur amateur fonctionnant dans la bande des 2m. Les émetteurs amateurs des bandes 2m et 70 cm nous semblent désignés comme les principales cibles des plaintes relatives aux interférences. Pour la bande des deux mètres, $\lambda/4$ correspond à $1/4 \times 2 = 0.5 \text{ m. Pour}$ trouver quelle doit être la longueur exacte du stub $\lambda/4$, il faut multiplier cette valeur par le facteur de réduction. Tous les fabricants (et tous les distributeurs sérieux) seront capables de information. donner cette sage de couper le câble à une longueur légèrement plus grande que celle qui est ainsi calculée, afin de pouvoir l'ajuster au maximum de suppression du signal parasite, après avoir connecté le stub. On peut parvenir à ce résultat en successivement de petits coupant morceaux. Lorsqu'on a trouvé la longueur correcte, on peut enrouler le stub $\lambda/4$. Il paraîtra ainsi plus propre. Comme nous l'avons indiqué plus haut,

l'une des caractéristiques de ce type de filtre est qu'il va éliminer plusieurs fréquences. Cela peut être un avantage: un filtre pour la bande des 2 mètres éliminera aussi bien les signaux de la bande des 70 centimètres. Ce fait est illustré par les photos prises sur l'analyseur de spectre (figures 3 et 4). La figure 3 montre comment le filtre atténue les interférences à la fréquence pour laquelle il a été conçu à l'origine: 144 MHz (c'est-à-dire la bande des 2 mètres). La figure 4 illustre son effet à 432 MHz (bande des 70 centimètres). Comme l'amortissement du câble coaxial est plus grand aux fréquences plus hautes, l'atténuation ainsi réalisée est inférieure à celle obtenue sur 144 MHz. La photo nous montre que la différence est d'environ 6 dB. La photo de la figure 5, prise aussi sur l'analyseur de spectre, donne une idée de l'atténuation sur la totalité de la bande de fréquences (100 MHz par division horizontale).

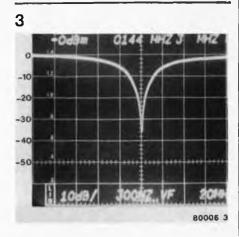


Figure 3. Photographie, prise sur un analyseur de spectre, d'un filtre coaxial \(\lambda/4\) pour la bande des 2 mêtres. L'atténuation est d'environ 36 dB.

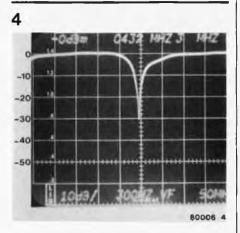


Figure 4. Le filtre réjecteur destiné à la bande des 2 mètres peut également servir pour la bande des 70 centimètres, avec des résultats légèrement moins bons.

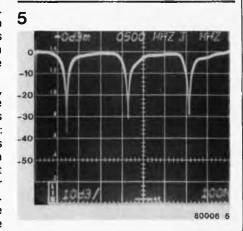


Figure 5. La photographie, prise sur un analyseur de spectre dans une gamme de fréquences beaucoup plus large (100 MHz par division), montre qu'il y a bien d'autres fréquences pour lesquelles le signal d'entrée et le signal réfléchi par le filtre sont en opposition de phase.

rayonnements ionisants

qu'est-ce que la radioactivité?

Que ce soit malgré (ou, peut-être à cause) des discussions passionnées au sujet des centrales nucléaires, il règne encore une certaine confusion relative aux lois physiques du rayonnement, à l'apparition aussi bien qu'à l'existence des radiations ionisantes. Des expressions telles que "rem", "rad", "dose", "aberrations somatiques et chromosomiques" ont souvent un caractère ésotérique qui empêche que leur signification soit perçue exactement. Notre intention n'en est pas pour autant de "vulgariser" la discussion, mais simplement de clarifier les concepts, en dehors de toute polémique. Voici donc un exposé des aspects physiques de la radioactivité (ou radiation ionisante) et de ses effets sur le corps humain.

Rayonnement naturel

S'agissant du rayonnement naturel intéressant la structure atomique et la composition chimique de toute forme de vie terrestre, beaucoup d'entre nous se réfèreront sans doute à la période des radio-éléments. Cette observation nous rappelle qu'il existe des éléments chimiques ou isotopes, qui, sans influence externe, émettent de l'énergie sous la forme d'une radiation se dispersant dans le milieu environnant. Leur "désintéen éléments stables (par gration" exemple, l'U238 en un isotope saturnin) s'effectue selon des lois déterminées et s'accompagne d'un "rayonnement". Pour la suite de notre exposé, nous supposerons connue la structure de l'atome (le noyau avec ses protons et ses neutrons; les électrons qui gravitent autour du noyau) dont la constitution exacte découle de la période radio-éléments que nous avons mentionnée antérieurement. Cette organisation générale s'applique aussi aux isotopes qui sont des éléments chimiques identiques se différenciant uniquement par les masses de leurs atomes (même nombre de protons, mais nombre de neutrons différent). Ils ont les mêmes caractéristiques chimiques que l'élément dont ils dérivent, mais, et c'est ce qui les rend particulièrement inquiétants. leurs propriétés physiques sont totalement différentes.

"L'élément radiant naturel" (l'uranium, par exemple) et ses isotopes constituent des sources de radiations ionisantes. Celles-ci, lors de leur rencontre avec la matière et grâce à son énergie, provoquent l'apparition d'ions (atomes ou molécules chargés positivement ou négativement). Ces ions réagissent à l'égard de leur environnement de manière différente de celle des atomes neutres, et l'on distingue trois sortes de radiations ionisantes. Ce sont les rayons alpha, bêta et gamma.

Les rayons alpha sont formés de noyaux d'hélium de charge positive dont le nombre de masse est égal à 4 et qui sont quatre fois plus lourds que l'hydrogène, le plus léger des éléments. Ces particules n'agissent que sur le lieu de leur apparition, ne progressent que de quelques centimètres dans l'air et ne pénètrent que de quelques centièmes de millimètres dans les tissus organiques.

Les rayons bêta sont des flux d'électrons. Leur vitesse de déplacement est presque équivalente à celle de la lumière lorsqu'ils s'écartent des noyaux désintégrés, et leur progression est de quelques mètres dans l'air tandis que leur pénétration est de 8 millimètres environ dans les tissus organiques.

Il semblerait donc, que, de l'extérieur, leur action soit relativement inoffensive. Ils influencent ou endommagent essentiellement les couches épidermiques du corps humain et il suffit d'ailleurs d'une feuille d'aluminium ou de plastique de quelques millimètres d'épaisseur pour les neutraliser. Cependant, c'est lorsqu'ils ont déjà pénétré dans un tissu organique

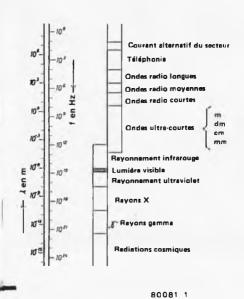


Figure 1. Dans cette échelle du spectre électromagnétique, on constate que les rayons X et gamma sont situés dans la bande des ondes à très haute fréquence. Les rayons gamma sont désignés parfois comme des "rayons X durs".

qu'ils sont particulièrement dangereux. Nous reviendrons sur ce point.

Les rayons gamma sont des ondes électromagnétiques (et non des particules!) courtes et fortement énergétiques. C'est la raison pour laquelle on ne peut s'en protéger que par l'interposition de plaques de plomb d'au moins 15 cm d'épaisseur ou de murs de béton épais d'un mètre. Les rayons X sont des rayons gamma plus faiblement énergétiques mais dont les caractéristiques sont analogues.

Tout matériau radioactif se caractérise par une *période* qui est le temps au bout duquel la moitié de la masse du radio-élément s'est désintégrée. La période du plutonium produit dans les surrégénérateurs si controversés est de 24000 ans. Nos "chamailleries" risquent donc de se prolonger pendant quelques centaines de milliers d'années!

rayonnement radioactif naturel nous vient de l'espace (rayonnement cosmique), ainsi que des matériaux du sol, de l'eau et de l'air (rayonnement Mais, ce rayonnement terrestre). "externe" n'est pas le seul danger, car, ce qui est beaucoup plus menaçant, c'est que par-la chaîne alimentaire, par la nourriture animale et végétale, avec l'air que nous respirons et l'eau que nous buvons, nous absorbons des éléments radioactifs et, par conséquent, des particules alpha et bêta (incorporation). Ce faisant, les effets de ces doses de radiation sont "cumulatifs". L'action conjuguée de nombreuses minuscules agressions aura pour consé-

quence finale que, de manière générale, en celui qui présente quelque disposition, des cellules se modifieront durablement et sécréteront des cancers ou des aberrations chromosomiques. A ce rayonnement naturel s'ajoutent encore les radiations artificielles, lesquelles vont faire l'objet du paragraphe suivant.

Radioactivité artificielle

C'est aux alentours du début du siècle qu'apparurent les radiations artificielles ionisantes avec l'utilisation des rayons X pour le diagnostic et le traitement des maladies. Leur action fut bientôt renforcée par le contrôle des matériaux à l'aide des rayons X et gamma, les retombées des explosions atomiques et la mise en œuvre de l'énergie nucléaire en tant que productrice d'énergie primaire dans les réacteurs des centrales nucléaires, sans oublier les surrégénérateurs (filière à neutrons rapides).

Bien longtemps avant la découverte de la désintégration atomique, les dangers du rayonnement artificiel avaient été recensés. C'était particulièrement le cas de l'effet nocif des rayons X au sujet duquel il existait toute une littérature scientifique rapportant les résultats de nombreuses recherches dénonçant,

toutes, son incidence évidente dans l'apparition des tumeurs malignes. Ces ouvrages sont unanimes à prétendre qu'en cette matière il n'existe pas de dose minimale susceptible d'être considérée comme inoffensive.

Par conséquent, s'agissant de l'influence externe des rayons gamma libérés par la fission nucléaire, et dont l'action est semblable à celle des rayons X, il nous faut être vigilants. La détection du rayonnement gamma est possible grâce à l'emploi d'un compteur Geiger-Müller (voir l'article qui lui sera consacré dans le numéro suivant). L'indication de la dose annuelle de rayonnement est "mémorisée" dans un dosimètre (voir à ce sujet le paragraphe "Dose de radiation").

La détection des particules alpha et bêta ainsi que des neutrons dispersés par la fission nucléaire n'est guère possible à l'aide d'un tel appareil, car, d'abord leur pouvoir de pénétration est moins grand, et ensuite, ils s'infiltrent dans notre corps par le truchement de la nourriture et il n'est donc plus possible de s'en protéger.

On peut se "soustraire" aux rayons gamma et X, et disposer au moins d'une indication sur leur intensité. C'est pourquoi nous allons examiner quelques unités de mesure dans le paragraphe qui suit.

80081 2

Particules

Particules

Particules

Préparation radioactive à hase d'U238

Figure 2. La préparation radioactive émet trois faisceaux de rayons. Sous l'influence d'un champ électrique, les deux faisceaux de particules sont déviés. Les particules alpha sont des noyaux d'hélium à charge positive double et dont le nombre de masse est 4. Les particules bêta sont des électrons.

2

Dose de radiation et effets

Les termes que nous allons tenter de définir ne figurent plus dans la nomenclature officielle des unités SI, mais leur utilisation restant malgré tout de pratique courante, c'est sous leur formulation d'origine que nous vous les présenterons.

Commençons par le "Röntgen" (R). C'est une unité de quantité de rayonnement X ou gamma produisant dans un centimètre cube d'air 1, 61 · 10¹² paires d'ions transportant une quantité d'électricité de l'un ou l'autre signe correspondant à 2,58 · 10⁻⁷ As (1 ampère-seconde = 1 coulomb) dans 1 gramme d'air. La quantité d'énergie libérée est alors de 8,38 · 10⁻⁴ Ws (1 watt-seconde = 1 joule) par gramme d'air.

Mais, comme la notation en röntgen ne donne aucune précision sur l'énergie absorbée par la matière, on se sert du "rad" qui est la dose de rayonnement ionisant correspondant à l'absorption d'une énergie de 100 ergs (équivalente à 1/100000 de watt-seconde) par gramme de matière irradiée. C'est une valeur proche du röntgen utilisé en radiologie, lequel vaut 0,93 rad.

Cependant, cette unité ne fournit à son tour, aucune indication sur l'action biologique de la radiation sur l'être humain et l'on a eu recours au "rem" (abréviation de Röntgen-equivalent-man) pour le quantifier. Le rem est donc l'unité d'une dose de radiation d'un R appliquée à l'être humain, affectée pour la circonstance d'un facteur de

3

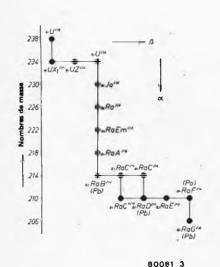


Figure 3. Sous l'impact des rayons représentés en figure 2, les noyaux radioactifs se désintègrent. De ce fait, apparaissent de nouveaux noyaux (radioactifs) qui se désintègrent à leur tour, jusqu'à ce que soit atteint, finalement, un état stable. L'ensemble présenté en figure 3 constitue une "famille d'éléments radioactifs". Dans le cas présent, il s'agit de la famille uranium-radium qui illustre la décomposition progressive de l'U238 en Ra206G ou plomb (Pb206).

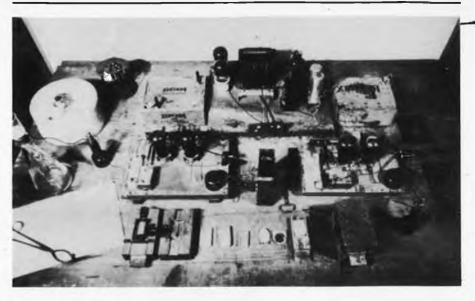


Photo 1. La table de travail d'Otto Hahn sur laquelle fut réalisée la première fission nucléaire. A l'avant et du côté gauche on distingue le tube d'un compteur Geiger-Müller dans une cassette = de plomb. Les objets figurant sur ce cliché sont, pour l'essentiel, un compteur et un amplificateur. Hahn obtint la haute tension nécessaire en connectant en série 12 batteries; l'une d'entre elles se distingue à l'arrière. Dans le bloc de paraffine en forme de plat à tarte disposé à l'arrière et du côté gauche, se trouve 1 gramme de radium.

qualité. Celui-ci ne représente pas une grandeur mesurable exacte, mais contribue à prendre en compte l'effet biologique en fonction du type de rayonnement. En ce qui concerne les rayons gamma, X et bêta, il est égal à 1. Dotés d'une énergie physique équivalente, les rayons alpha et les neutrons rapides ont, par contre, une action nocive supérieure de 10 à 20 fois à celle des autres rayons cités ci-dessus, et le facteur de qualité varie alors de 10 à 20.

A notre époque, on utilise plus volontiers le millirem (mrem), qui est une sous-unité du rem, pour caractériser les effets biologiques produits sur l'être humain, et l'on se sert également des expressions "dose de radiation" et "dose annuelle". Cette adoption du mrem, de préférence au rem, pour définir la dose de radiation annuelle, résulte d'une évolution dont voici la chronologie: en 1902, on estimait qu'une dose de 2500 R était inoffensive, mais en 1920 on ramena ce seuil à 100 R (soit 25 fois moins). En 1931, on se limita à 50 R, en 1936 à 25 R, en 1948 à 15 R, et en 1956 à 5 R, soit la 500ème partie de la dose acceptée en 1902. Puis, en 1959, on fixa à 170 mrem la "dose d'irradiation annuelle totale admissible à laquelle peut être soumis l'ensemble de la population", ce qui correspond à la division par un facteur de 14705 de la dose acceptée en 1902. D'après la législation stricte actuellement en vigueur (depuis 1973), la dose a été ramenée à 150 millirem par an (soit 16666 fois moins qu'en 1902, si l'on suppose que 1 R est à peu près égal à 1 rem). De cette valeur sont exclues l'irradiation naturelle (environ 125 mrem par an) et l'irradiation médicale.

L'examen de la chronologie ci-dessus

montre très clairement que la détermination de doses "inoffensives", "admissibles" ou "permises" ne peut résulter que d'une estimation arbitraire laissée à "l'appréciation" des experts. En fait, il n'existe pas de dose dont l'innocuité soit totale!" Et cela nous amène à étudier, dans les paragraphes suivants, les effets nocifs des radiations.

A cet égard, la distinction est faite entre l'induction des affectations somatiques, d'une part, et les aberrations chromosomiques, d'autre part. Les désordres somatiques sont ceux qui conduisent, directement ou indirectement, à l'apparition d'une maladie; les aberrations chromosomiques intéressent le matériel génétique de l'être humain et sont donc transmissibles à sa descendance.

Affections somatiques

L'exposition directe à une radiation radioactive provoque la mort, car ce sont essentiellement le sang et la circulation sanguine qui sont atteints. Ainsi qu'on a pu le vérifier après les explosions atomiques de Hiroshima (bombe A) et de Nagasaki (bombe H), les effets à moyen terme peuvent être également mortels et s'accompagnent de l'apparition de maladies très graves. Dans cet ordre d'idées, les aspects les plus marquants sont ceux de "l'effet cumulatif" ainsi que les manifestations tardives s'y rattachant. On ne peut méconnaître que l'irradiation croissante de notre environnement, résultant de la mise en œuvre des techniques nucléaires militaires et civiles, contribue de manière décisive à l'induction d'affections à évolution lente.

Le fait est que l'être humain est le maillon final d'une chaîne alimentaire

dans laquelle les produits végétaux et animaux qu'il consomme sont suscepd'être eux-mêmes porteurs d'isotopes et d'éléments radioactifs, qui, avec le temps, s'accumulent en quantité considérable dans les cellules. Les leucémies et les cancers de tous types (carcinomes) sont caractéristiques des maladies à manifestation tardive déclenchées même par les plus faibles doses. Les bibliothèques sont remplies d'une littérature abondante décrivant les recherches scientifiques menées dans le domaine des affections somatiques provoquées par l'irradiation.

Aberrations chomosomiques

L'induction de mutations génétiques dépasse de beaucoup, dans ses consé-

quences, les suites lointaines des affections somatiques. Le rayonnement naturel conduit également à des mutations spontanées, mais l'irradiation supplémentaire engendrée par la radioactivité artificielle accroît le "risque génétique", tout autant que les mutations induites par des substances chimiques "synthétiques" telles que les défoliants employés au Vietman.

Les modifications du code génétique des enfants qui ne sont pas encore nés se traduiront essentiellement par des malformations sévères, par toute une gamme de déficiences mentales et physiques ainsi que par une diminution de la capacité de résistance aux infections, au sein des générations futures. Sur ce point, les ouvrages bien documentés ne manquent pas non plus.

Bibliographie: Brücker, B.; dtv-Atlas zur Atomphysik; München, 1976

Fuchs, W.R.; Knaurs Buch der modernen Physik; Müchen/Zürich, 1971

Gaul, E.; Atomenergie; Hamburg, 1974

2



Photo 2. Modèle industriel de dosimètre de poche. Cet appareil sert à la mesure de la dose des radiations auxquelles le porteur est exposé. Pour l'utilisation, il est chargé à une tension fixe. La chute de tension est proportionnelle à la dose et s'inscrit sur une échelle graduée.



Photo 3. Modèle industriel de compteur Geiger-Müller. Ce détecteur électronique enregistre, à l'aide d'un tube compteur, la présence de toute particule ionisante.



ou, comment "monter" sa guitare d'une octave...

Ce circuit, transposeur d'octave. est destiné à être utilisé avec une guitare. Il génère un signal de sortie qui est d'une octave plus haut que le signal d'entrée. D'autre part, ce montage présente une particularité intéressante: le signal initial et le signal de sortie (dont la fréquence est double) peuvent être mélangés, comme on le désire, dans n'importe quelle proportion.

La figure 1 représente le schéma synoptique du montage; comme on peut le constater, le signal provenant de la guitare est amplifié, puis suit deux chemins différents. Dans le chemin inférieur, le signal n'est pas traité; dans le chemin supérieur, un redressement double alternance permet de doubler la fréquence du signal fondamental. Après avoir effectué une commande de "balance", on additionne les deux signaux; le signal de sortie est à un niveau correct pour attaquer un amplificateur de "guitare" approprié. La figure 2 représente le schéma complet du montage. En pratique, l'ensemble est plus compact qu'il n'en a l'air: un unique circuit intégré contient les amplificateurs opérationnels. quatre premier constitué de Le étage, l'amplificateur opérationnel A1, est un préamplificateur/buffer d'entrée. Le potentiomètre P1 permet d'ajuster le gain entre 1 et 50. Il est possible que l'on ait à modifier , pour s'adapter à une guitare particulière, les valeurs des composants R1 et C1 qui sont portées sur le schéma. La valeur de la résistance

R1 détermine presque à elle seule l'impédance d'entrée souhaitée; il faudra, modifier en conséquence la valeur du condensateur C1 à moins que l'on ne souhaite une fréquence de coupure inférieure différente (si l'on diminue la valeur de la résistance R1, il faudra augmenter la valeur du condensateur C1 et vice versa).

La tension de sortie continue de l'amplificateur opérationnel A1 est 0V; en d'autres termes, il est polarisé à mi-chemin entre les tensions d'alimentation positive et négative. Cette sortie est directement reliée aux entrées non-inverseuses des amplificateurs opérationnels A2 et A3. Il en résulte que ces deux amplificateurs opérationnels sont également polarisés à zéro volt. Ceci permet d'obtenir une amplitude maximale (symétrique) à travers tout le montage.

Les amplificateurs opérationnels A2 A3 constituent le redresseur double alternance. Pour le de signaux que nous avons à manipuler, effectuer un rendressement double alternance revient à doubler la fréquence, et c'est tout à fait ce que nous voulions obtenir! La sortie de l'amplificateur opérationnel A3 attaque la moitié d'un potentiomètre double (P2a); d'autre part, le signal "initial", provenant de la sortie de l'amplificateur opérationnel A1, attaque l'autre moitié de ce potentiomètre. On obtient la "commande de balance" désirée en connectant l'un des potentiomètres (linéaires!) "à l'envers" (c'est-à-dire que lorsque le curseur du potentiomètre P2a est du côté du condensateur C4, le curseur du potentiomètre P2b est relié à la masse du montage (- alimentation). Les figures 4, 5 et 6 représentent (pour trois positions différentes du potentiomètre P2) les signaux de sortie obtenus. A la figure 4 on voit le signal dont la fréquence est double (comme le curseur du potentiomètre P2a est tout à fait en haut, celui du potentiomètre P2b est tout à fait en bas); la figure 5 correspond à une situation intermédiaire — le signal initial et le signal dont la fréquence est double sont mélangés en proportions égales; enfin la figure 6 représente uniquement le signal initial.

Le dernier amplificateur opérationnel, A4, constitue l'étage de sommation. Il s'agit véritablement d'un mélangeur à masse virtuelle, ayant un gain unitaire pour chacun des deux signaux.

La réalisation

La figure 3 représente le dessin du circuit imprimé et l'implantation des composants du transposeur d'octave. Il a été conçu pour être monté dans un petit boîtier. C'est pour la même raison que l'alimentation est constituée de deux piles de 9V. L'intensité consommée n'est que de 8mA, aussi la durée de vie de ces piles devrait être assez longue.

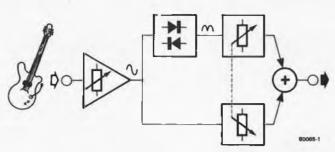


Figure 1. Schéma synoptique du transposeur d'octave.

2

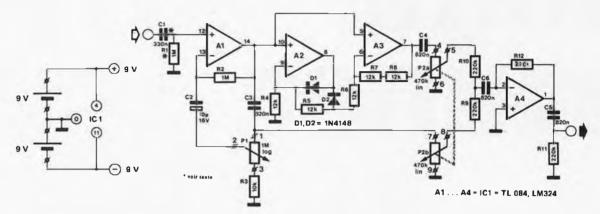
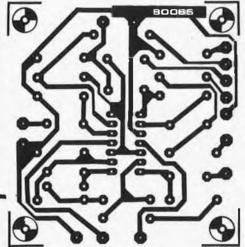
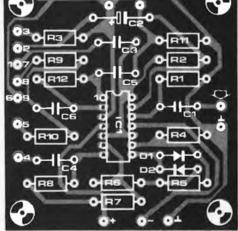


Figure 2. Voici le schéma complet.

3





Liste des composants

Résistances:

R1*,R2 = 1M R3 = 10 k R4,R5,R6,R7,R8 = 12 k R9,R10,R11,R12 = 220 k P1 = 1 M log. P2a/P2b = 470 k lin. double *voir texte

Condensateurs:

C1* = 330 n C2 = 10 μ /16V C3,C4,C5,C6 = 820 n

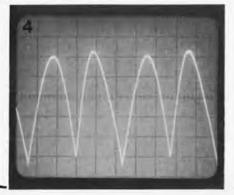
Semiconducteurs:

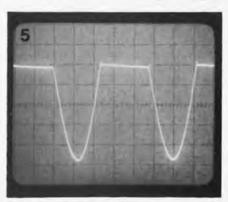
A1,A2,A3,A4 = IC1 = TL 084 LM 324 convient aussi D1,D2 = 1N4148

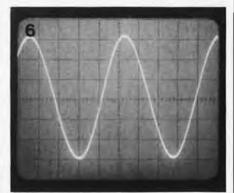
Divers.

Deux piles de 9V avec leurs prises

Figure 3. Le circuit imprimé est réellement compact. Il est en effet avantageux d'utiliser un seul circuit intégré renfermant quatre amplificateurs opérationnels.







Figures 4, 5 et 6. A partir d'un signal d'entrée sinusoidal, il est possible d'obtenir trois types différents de signaux de sertie: le signal dont la fréquence est double, seul; le signal initial et le signal dont la fréquence est double, mélangés en proportions égales; et enfin le signal initial, seul.

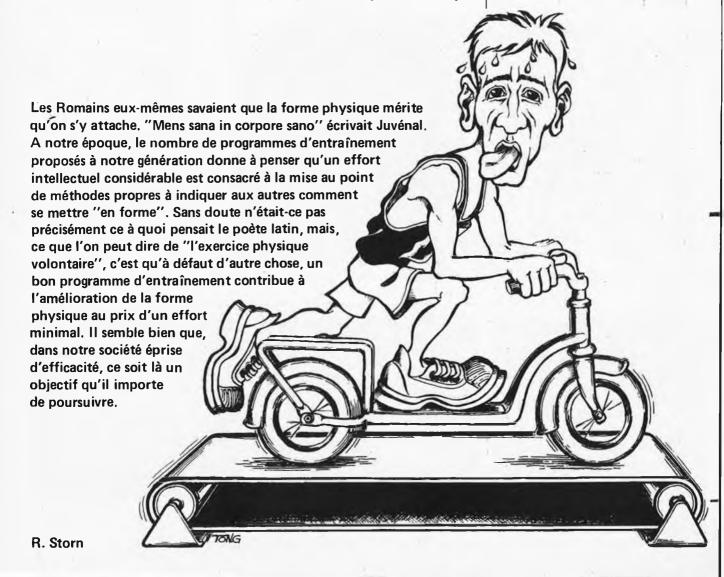
home trainer

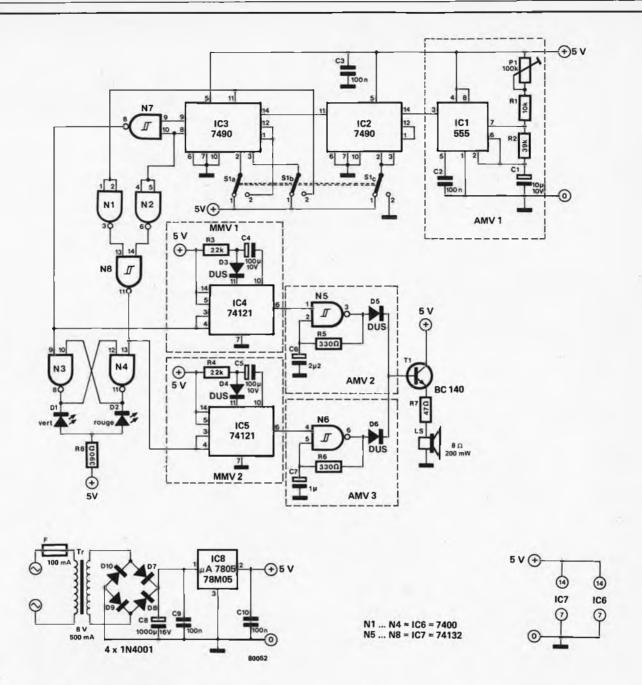
timer pour entraînement physique systématique

Les néophytes aspirant passionnément à l'acquisition d'une bonne forme ont évidemment besoin d'un programme d'entraînement efficace, mais il leur faut éviter de surmener leur corps encore inexercé. Le circuit décrit dans cet article leur apportera une aide bienvenue. Grâce à lui, ils auront une indication de la dose d'efforts qu'il leur sera permis de fournir sans danger, au cours de leur période de mise en condition. Certes, l'évaluation restera un peu sommaire, elle conviendra néanmoins à une pratique normale.

Tous les spécialistes sont d'accord sur un point: l'exercice régulier est la clé de voûte du succès, et, pourvu que les mouvements soient bien choisis, il suffit d'une dose limitée. Le home trainer que nous vous présentons a été conçu d'après un système élaboré à l'université de Leeds, en Grande-Bretagne, et baptisé "Circuit Training". Il a l'avantage de combiner deux objectifs importants: l'amélioration de la résistance et la tonification des muscles principaux.

Il existe diverses variantes de la même méthode fondamentale et nous avons choisi celle qui a le plus de suffrages pour en faire la base de notre circuit. Le principe consiste à faire un vigoureux effort pendant une minute, puis à observer une période de repos d'une durée de 30 secondes. Ensuite, on





Circuit complet du "Home Trainer".

reprend l'exercice énergique pendant une minute et l'on se repose à nouveau pendant trente secondes, et ainsi de suite. Au début, cinq séquences d'une minute et trente secondes représentent la dose suffisante pour une journée. Au bout de quatre semaines environ, on peut ajouter une séquence supplémentaire, à l'expiration de ce délai, on ajoute une séquence toutes les deux semaines jusqu'à ce que, finalement, au bout de 12 semaines, on arrive à un total de 10 minutes d'effort énergique pour cinq minutes de repos. L'expérience a montré qu'il suffisait de pratiquer ce programme tous les deux jours, ou encore trois fois par semaine, et c'est donc une indication à retenir. Si l'on se contente d'une bonne forme générale, il n'est pas nécessaire de dépasser les cinq minutes d'exercice par jour. Seuls les

Tableau de la répartition des efforts

de la première à la quatrième semaine	5 x 1 minute
cinquième et sixième semaines	6 x 1 minute
: ptième et huitième semaines	7 x 1 minute
neuvième et dixième semaines	8 x 1 minute
onzième et douzième semaines	9 à 1 minute
à partir de la treizième semaine	10 x 1 minute

Note: réservé aux "mordus" l Les autres se maintiennent à 5×1 minute tous les deux jours.

fervents pratiqueront les dix séquences tous les deux jours.

En ce qui concerne les mouvements, tous ceux qui mettent en jeu plus d'un sixième des muscles principaux peuvent être exécutés; par exemple, flexion des bras en position couchée, les pointes des pieds appuyées sur le sol; flexion des genoux; toucher des pointes des pieds avec flexion du tronc; course; sauts en hauteur, etc. Naturellement, l'utilisation d'accessoires spéciaux (tels que home trainers de n'importe quel genre) est permise. C'est également une excellente initiative que de recourir à divers types d'exercices, une minute chaque jour par exemple.

Au cours de la minute d'effort, on suppose que le sportif se donne entièrement à son entraînement et que, dans ces conditions il lui est difficile d'avoir l'œil rivé au chronomètre ou à la pendule. Et c'est précisément là qu'intervient notre "Home Trainer". A l'expiration de la première minute, il avertit que l'instant de la pause (espérée, probablement) est arrivé; un autre signal, une demi-minute plus tard, et c'est l'invitation à un regain d'énergie, et ainsi de suite. On se sert de deux fréquences différentes pour éviter toute confusion. La tonalité retentit durant deux secondes environ. Précaution supplémentaire: deux LEDs confirment sans ambiguïte l'état des choses (Vert pour Départ, Rouge pour Arrêt), comme pour la régulation de la circulation, mais, sans le feu orange.

Circuit

Tout ce qui vient d'être exposé permet de supposer que le circuit devrait être simple, et c'est bien le cas. Un seul timer 555 et quelques circuits intégrés TTL standard font l'affaire. Le 555 délivre les impulsions d'horloge fondamentales, à intervalles d'une seconde. Un compteur composé de deux 7490 combine ces impulsions pour que soient obtenues les durées de soixante et trente secondes. Une minute après que le circuit ait été mis sous tension pour la première fois, la sortie de la porte NAND 7 passe à l'état logique Ø, ce qui a pour effet de déclencher le monostable MMV1. Au cours de la période du signal de sortie de celui-ci, fixée à deux secondes, un multivibrateur (constitué par N5 et les composants qui lui sont associés) délivre un signal indicateur de "pause" dont la fréquence est de 750 Hz.

Simultanément, la sortie de N7 étant à l'état bas déclenche une bascule (N3 et N4), ce qui provoque l'extinction de la LED de couleur verte et l'allumage de la LED de couleur rouge. Et, comme nous l'avons vu, Rouge signifie Stop... Trente secondes s'écoulent et le compteur (IC2 et IC3) revient à l'état initial. La sortie de N8 passe donc à l'état logique Ø, ce qui déclenche le monostable MMV2 (IC5), et le signal de départ, dont la fréquence est de 1500 Hz, relance l'action tandis que la

bascule N3/N4 est remise à l'état initial; la LED verte s'illumine, la LED rouge s'éteint: c'est clair, c'est net, de l'énergie . . .!

Le seul préréglage du circuit est constitué par le potentiomètre ajustable de 100 k situé dans le circuit du générateur de signaux d'horloge à la base du dispositif. La procédure d'étalonnage est aussi facile qu'évidente: P1 est ajusté jusqu'à ce que la durée de l'intervalle correspondant à l'exercice soit égale à une minute. Quelques secondes de décalage en plus ou en moins ne devraient pas affecter l'efficacité du programme d'entraînement.

Une alimentation simple, analogue à celle présentée dans l'illustration du circuit, et délivrant une tension de 5V, devrait suffire. L'intensité totale absorbée est inférieure à 150mA, ce qui signifie qu'un petit transformateur pourra convenir parfaitement.

L'utilisation du circuit est encore plus facile que son préréglage. Après la mise sous tension, S1 est mis en position 1 "Reset", de telle sorte que les compteurs soient remis à zéro. L'utilisateur ayant revêtu la tenue de rigueur et l'espace réservé aux exercices ayant été dégagé, il ne lui reste plus qu'à mettre S1 en position 2.

C'est l'instant où débute la première minute d'effort vigoureux; l'opération "Bonne forme physique sous contrôle chronométrique" est lancée. Le mentor électronique imperturbable indiquera le moment de l'arrêt et celui du nouveau départ. Le seul exercice intellectuel imposé à l'élève ardent (et transpirant) sera de se souvenir du nombre de séquences. Ainsi qu'on l'a déjà dit, cinq séances d'une minute suffisent à la plupart des gens. L'amateur passionné peut, quant à lui, s'inspirer des indications du tableau ci-dessous pour arrêter un programme "personnalisé".

Et pour terminer voici un dernier conseil, traditionnel en la circonstance, mais qui n'en garde pas moins toute sa valeur: celui qui éprouve le moindre doute au sujet de sa santé physique doit consulter son médecin avant de se livrer à n'importe quel exercice corporel violent.

du 27 mars au 2 avril

elektor

sera au

Salon Internationnal des Composants Electroniques à Paris (Porte de Versailles) hall 1 allée G stand P22

L'équipe de rédaction présentera:

- le vocodeur d'Elektor
- le compteur Geiger-Müller
- l'elekarillon
- le Junior Computer

un nouveau microordinateur basé sur le 6502 et bien d'autres projets qui ont été ou seront publiés dans Elektor.

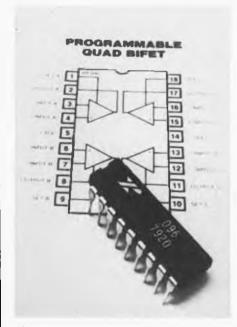


marché

Quadruple BI-FET programmable

La Société Exar, représentée par Tekelec-Airtronic, vient d'introduire 3 amplificateurs quadruple en technologie BI-FET: XR-094, XR-095 et XR-096. Ces circuits sont les versions programmables des TL-074 et TL-084 de Texas Instruments.

Chaque circuit est composé de quatre amplificateurs BI-FET compensés dont les caractéristiques de "slew rate", produit gain-bande, peuvent être ajustées ou "programmées" extérieurement; ceci permet à l'utilisateur d'optimiser les performances de chacun des amplificateurs pour une dissipation donnée. Ces circuits sont particulièrement destinés aux applications de filtres actifs en télécommumication.



Les XR-094 et XR-095 sont en boîtier DIP 16 broches et possèdent deux broches indépendantes pour la programmation. Les XR-094 et XR-095 ont les mêmes configurations de brochage que les LM-346 et LM-346-2. Le XR-096 est la version la plus souple, chaque amplificateur pouvant être programmé séparément. Toute cette série est disponible en boîtiers plastique, céramique et en versions industrielle, militaire et commerciale.

Tekelec-Airtronic Cité des Bruyères, rue Carle Vernet, B.P. 2 92310 SEVRES

Amplificateurs opérationnels à très faible bruit

La Société Exar, représentée par Tekelec-Airtronic, introduit une famille d'amplificateurs opérationnels à très faible bruit

(1454 M)



et haute rapidité destinés aux équipements professionnels audio. Les XR-5534, XR-5532 et XR-5533 sont des équivalents directs des produits Signetics SE/NE 5534/5532/5533. Ces circuits haute performance surpassent les plus récents amplificateurs opérationnels sur les paramètres suivants:

- très faible bruit d'entrée (4 nV/ √Hz typique)
- large bande (10 MHz)
- rapidité (13 V/micro-seconde)
- capacité de courant de sortie (10 V sur 600Ω)

Ces caractéristiques sont particulièrement intéressantes pour les applications de traitement de signal à bas niveau (filtres actifs et transducteurs), amplificateurs d'instrumentation et audio, servo-contrôle et amplificateurs téléphoniques. Ils sont disponibles en boîtier DIP 8 broches; le XR-5534 a une compensation d'offset externe. Le XR-5533 est une double version du simple XR-5534 et est disponible en 14 broches. Le XR-5532 est un 8 broches, double, avec compensation interne sans réglage d'offset.

Tekelec-Airtronic Cité des Bruyères, rue Carle Vernet, B. P. 2 92310 SEVRES



Appareil de communication pour les sourds

L'AOIP présente un nouveau matériel compact, portatif et d'un prix raisonnable (environ 4000 FF), permettant aux sourds de communiquer par téléphone. Le Portatel ne nécessite aucun raccordement fixe à la ligne téléphonique et ne demande aucun frais d'installation. Il suffit de placer l'appareil devant le poste téléphonique que l'on désire utiliser, de déposer le combiné sur le coupleur acoustique intégré et de composer le numéro de téléphone désiré. Un voyant s'allumant sur l'appareil indique si le téléphone sonne, si la ligne est occupée, etc. Lorsque le correspondant répond (une lumière clignotante l'a alerté que quelqu'un l'appelait), il est alors possible d'entamer la conversation. Les mots introduits sur le clavier apparaissent sur l'écran de visualisation alphanumérique du Portatel de l'expéditeur et du destinataire. Caractéristiques:

- Visualisation alphanumérique de grandes dimensions
- Appareil portatif (poids = 1,7 kg)
- Voyant lumineux de contrôle d'occupation de ligne
- Coupleur acoustique adapté au combiné téléphonique
- Fonctionnement sur secteur, batteries rechargeables ou piles alcalines standard
- Permet le raccordement d'accessoires tels qu'imprimante, magnétophone à cassette, avertisseur lumineux, etc.
- Commande automatique de l'imprimante
- Entièrement compatible TDD/TTY

AOIP

(1453 M)

14 et 16, rue Bellier-Dedouvre 75013 Paris

(1451 M)



COURS PRATIQUES SUR LE MICROPROCESSEUR Z 80

SGS-ATES, par l'intermédiaire de son réseau de Distribution, organise dans toute la France une série de cours spécialisés sur l'utilisation du microprocesseur Z80.

UN ENSEIGNEMENT VRAIMENT DIDACTIQUE

Les participants au stage auront à leur disposition un nanocalculateur NBZ80. Cet outil sera utilisé durant toute la durée des cours, afin de mettre immédiatement en pratique l'enseignement dispensé.

Dans les grandes lignes, le cours traitera des points suivants:

- Description et utilisation du NBZ80.
- Description de l'unité centrale CPU.
- Description du jeu d'instruction exercice de programmation.
- Etude du transfert parallèle (exemple PIO).
- Etude du transfert série (pooling, interruption).
- Etude des interruptions exercice d'application.
- Description des sous-programmes du NBZ80 exercice d'application.
- Etude de l'horloge temps réel et timer (exemple CTC).

Documentation fournie. En plus des manuels de programmation et de matériel les participants recevront un livre support de l'enseignement dispensé, le nanobook ® nº 1 qui reprend en détail tous les points concernant le logiciel et l'utilisation du nanocalculateur.

DATES ET LIEUX DES COURS

Bordeaux: 4-5-6 Février (Spelec)

: 25-26-27 Février (Serime)

Clermont Ferrand: 18-19-20 Février (Debelle) Tours

Brest : 3-4-5 Mars (Radio-Sell)

Rouen : 17-18-19 Mars (Direct)

: 31-1-2 Avril (Malbec)

Strasbourg: 28-29-30 Avril (Hohl & Danner)

Durée du séminaire: 3 jours

Coût du séminare: 3400 F HT. Ce coût inclut le nanocalculateur NBZ80, le

cours, 3 déjeuners, la documentation.

Le cours s'adresse aux personnes ayant déjà des connaissances générales en électronique et désirant s'initier aux techniques de la micro-informatique.

Pour tout renseignement complémentaire et inscription, contacter soit les distributeurs interessés, soit SGS-ATES - LE PALATINO - 17, avenue de Choisy 75013 PARIS.

Tél. 584.27.30. Melle MOUFLET.

NANOCALCULATEUR® NBZ80-S

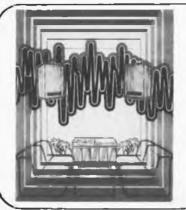


En plus du NBZ80, la SGS-ATES présente son NBZ80-S.

- SYSTEME DIDACTIQUE LE PLUS PUISSANT DU MARCHE
- 4 K octets de Ram, interface pour terminal série et pour enregistreur magnétique, 4 ports E/S, organe d'entrée sortie 30 touches, affichage 8 digits, accessibilité complète des bus.
- SYSTEME UTILISABLE POUR ETUDE ET DEVELOPPEMENT MATERIEL Une carte additionelle comprenant des supports de circuits intégrés, des poussoirs, des diodes d'état, un circuit de connexion sans soudure qui permet de développer et d'étudier des solutions matérielles de complexité croissante.
- FLEXIBILITE ET EXPANDABILITE DU SYSTEME En configuration max la carte comporte 16 K octets de Ram, 8 K octets de Reprom, un Usart, un convertisseur continu-continu. Des cartes additionnelles permettent l'expansion mémoire jusqu'à 64 K octets de mémoire Ram/Rom/Eprom, l'interfaçage avec moniteur TV et avec disques souples.
- UN SUPPORT MATERIEL ET LOGICIEL COMPLET Le logiciel comprend un moniteur (chargeur, dump, mise au point) un assembleur, un éditeur de texte, un intrepretteur BASIC. Le matériel comprend les alimentations, les kits d'expansion, les cartes pour expérimentation, les cartes à wrapper, les connecteurs, les câbles etc...
- LA LITTERATURE
 2 livres en français seront disponibles en support au système.



SERVICE LIVRES ELEKTOR



l'électronique elektor un hobby créatif le SON

Si vous ne vous sentez pas l'âme d'un musicien, peut-être pourriez vous faire preuve de créativité en réalisant vous même votre ensemble de reproduction sonore.

- un amplificateur, un préamplificateur, des filtres actifs pour haut-parleurs permettent de réaliser un système de base
- * les equalisers, compresseur, phasing, vibrato permettent de personnaliser le son

* le générateur de rythmes permet même de créer des sons originaux

Tout ça, et bien plus, c'est dans le livre "le son". Ecrit dans un style semblabe à celui du magazine, ce nouveau livre Elektor présente une multitude de montages électroniques destinés au traitement du son et pour la plupart desquels a été élaboré un circuit imprimé EPS.

Disponilbe après mars

Disponilbe après mars Prix de vente: 35,— FF

Ce livre donne une introduction par petits pas de la théorie de base et de l'application de l'électronique digitale.

Ecrit dans un style propre à Elektor, on n'a pas besoin d'apprendre des formules sèches et abstraites, mais à leur place on trouve des explications claires des fondements des systèmes digitaux, appuyées par des expériences destinées à renforcer cette connaissance fraichement acquise.

Pour cette raison DIGIT 1 est accompagné d'une plaquette expérimentale pour faciliter la construction pratique des schémas.

Prix: 50 F, circuit imprimé compris.

par H. Ritz





Do you understand English?

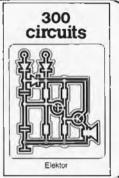
Si vous ne connaissez pas l'anglais technique, alors voici une excellente occasion de l'apprendre. Si vous possédez déjà quelques notions en anglais technique, vous apprécierez beaucoup l'"Elektor Book 75".

prix: 30 F

300 CIRCUITS

Ce livre regroupe 300 articles dans lesquels sont présentés des schémas d'électronique complets et facilement réalisables ainsi que des idées originales de conception de circuits. Les quelques 250 pages de "300 CIRCUITS" vous proposent une multitude de projets originaux allant du plus simple au plus sophistiqué.

prix: 45 F



par Elizabeth A. Nichols, Joseph C. Nichols et Peter R. Rony

Le microprocesseur Z-80 est l'un des microprocesseurs 8 bits les plus performants du marché actuel. Se débattre parmi les dix modes d'adressage différents et parmi les centaines d'instructions du Z-80 pourrait sembler un peu rébarbatif. Grâce à ce nouveau livre, présentant des qualités didactiques exceptionnelles, la programmation du Z-80 est mise à la portée de tous. Chaque groupe d'instructions fait l'objet d'un chapitre séparé qui se termine par une série de manipulations sur le Nanocomputer[®], un microordinateur de SGS-ATES. Après une étude approfondie du livre "microprocesseur Z-80, programmation" le lecteur pourra entrer dans le monde des microprocesseurs avec le sourire.

Prix de vente:70F



Ces livres sont disponibles chez la plupart de nos revendeurs EPS/ESS dont la liste se trouve en dernière page. Vous pouvez les commander aussi chez Elektor, B.P. 59, 59940 ESTAIRES, en joignant votre paiement à la commande et en ajoutant 5,25 FF pour participation aux frais de port. Utilisez de préférence le bon de commande en encart



à CLERMONT-FD MATEURS: Pour votre laboratoire

APPAREILS DE MESURE EN KIT:

1er LOT comprenant:	2ème LOT comprenant:	3ème LOT comprenant:
1 BOITE de SUBSTITUTION capacité UK 42 5S 204,40 F	1 PONT de COMPARAISON RC UK 447 356,00 F	1 GÉNÉRATEUR signaux carrés UK 575S 340,20 F
1 BOITE de SUBSTITUTION résistances UK 415S 4 57,90 F	1 COMMUTATEUR électronique UK 585 235,20 F	1 GÉNÉRATEUR TVC UK 995
1 CONTROLEUR 819 centrad	1 CONTROLEUR 819 centrad	1 TESTEUR de quartz UK 465 220,90 F
TOTAL: 1008,30 F	TOTAL: 937,20 F	TOTAL: 948,70 F
TOTAL: 1008,30 F	PRIX 101AL: 937,20 F	PRIX
PRIX EXCEPTIONNEL: 600 F	PRIX EXCEPTIONNEL: 550 F	PRIX EXCEPTIONNEL: 560 F
PRIX EXCEPTIONNEL: 600 F port et emballage + 20 F	PRIX EXCEPTIONNEL: 550 F port et emballage + 20 F	TOTAL: 948,70 F PRIX EXCEPTIONNEL: 560 F port et emballage + 20 F
port et emballage + 20 F	port et emballage + 20 F	port et emballage + 20 F
port et emballage + 20 F TRIACS 6A 400 V, par 10, l'uni	port et emballage + 20 F	port et emballage + 20 F
*port et emballage + 20 F TRIACS 6A 400 V, par 10, l'uni par 25, l'uni	port et emballage + 20 F	port et emballage + 20 F 4,00 F 3,00 F

EXPEDITION du MATERIEL DANS TOUTE LA FRANCE

Contre-remboursement ou contre chèque joint à la commande (+ 15,00 F frais de port et emballage)

CATALOGUE AVEC PRIX contre 5 timbres à 1,20 F

🕀 EREL BOUTIQUE

Composants: **Actifs-Passifs** Optoélectronique Relais

Liste de prix sur demande 66-68, RUE DE LA FOLIE-REGNAULT 75011 PARIS

379.92.58 +

OUVERT du LUNDI AU SAMEDI de 9 H à 18 H (sans interruption) Métro: Père-Lachaise - Expéditions: P. et E., 15 F T.T.C. CATALOGUE 600 PAGES Au comptoir 25,00 F T.T.C.

Expéditions: 36.20 TTC

C'est de la lecture agréable

C'est de l'information internationale

C'est des montages faciles à réaliser

C'est aussi . . .

. un service de Questions Techniques. les circuits imprimés, les faces avants, le service software . . .

C'est: 45, Grand'rue Le Doulieu, B.P. 59 59940 ESTAIRES tél. (28) 43.86.61

87, avenue de Stalingrade 1000 BRUXELLES tél: 02/5122958 télex: cobex 26988

ouvert du lundi au vendredi de 8h30 à 18h30, le samedi de 8h30 à 17h00.

Fréquencemètre digital BRI-8200



Caractéristique de l'entrée VHF Impédance: 50 Ohm Gamme de fréquence: 1,5 MHz à 220 MHz Résolution: 100 Hz Gamme de fréquence: 1 Hz - 220 MHz Affichage: 7 digit %LED Temps de porte: 1 sec. Précision: ± temps Alimentation: 220 V AC 50 Hz

Caractéristiques de l'entrée BF Impédance: 1 MOhm Gamma de fréquence: 1 Hz à 2,5 MHz Résolution: 100 Hz Sensibilité

cour une sinusoide: 25 mV RMS Tansion d'entrée maxi.: 150 V crête

Caractéristiques Générales Gamme de température: 0° C à 45° C Boitier métallique Dimentions: 245 x 220 x 70 m/m Poids 1900 gr. Garantie: 1 an

Alimentation Stabilisée BRS 33



Tension d'entrée: 220 V AC 50 H2
Tension de sortie: 0-30 V DC réel
Courant: 0-5 A
Stabilité: meilleur que 0,01% avec
variations de secteur de —10% +15%
et des variations de charges de 0 à 5 A
Ondulations: 200 V efficaces à plein
charge et à pleine tension
Protection: Limitation de courant électronique de 100 m Å à 6 A
Dimentions: 320 x 280 x 140 m/m
Poids: 9,8 kg
Garantie: 1 an

Garantie

Prix: 7850 FB (1139 FF)

SPECIAL	FB		(FF)	2708	460	(66,70)	6845	1695	12	245,80)
2101	80	1	11,60)	2716	2100	(304,50)	8080	270	1	39,15)
2102	65	1	9,45)	6800	495	(71,80)	8085			86,30)
2112-3	140	1	20,30)	6802		(115,30)	Z-80			84,10)
2114-3	325	1	47,15)	6821		(42,80)	FY209			84,85)
TMS 4116-2	570	1	82,65)	6840	730	(105,85)	AM2533	190	(27,55)
	1 -					* 1			_	

Tension d'entrée maxi.: 5 V crête (0,2	25W) Prix: 9765 FB (1415 FF)		TMS 4116-2 5	570 8	12,65) 6840	730 (10	5,85)	AM2533 19	0 (27,55)
SERIE TTL LS	7473, 7474, 7475 18 (2,65) 7	74132, 74133	40 (5,80)		2,74185		74283	34005	50 (7,25)
FB (FF)		74136		7418	8	34 (4,95)	74284	, /4285	136 (19,/5)
7400, 7401, 7402, 7403,		74138, 74139 74141	20 / 5 551		0, 74191, 74192,		74289		180 (26,10)
7404, 7405 12 (1,75) 7406, 7407 16 (2,35)		74142	136 (19,75)		3		74290		37 (4,65)
7408, 7409, 7410, 7411,		74143. 74144	146 (21,20)	7419	4		74295	********	50 7 261
7412	7485 42 (6.10) 7	74145	52 (7,55)	7419	5	30 (4,35)	74298		58 (8,45)
7413 19 (2,80)	7486	74147	85 (12,35)	7419	6,74197	45 (8,55)	74299		109 (15,85)
7414 26 (3,80)	7489 92 (13.36) 7	74148	60 (8,70)	7419	8,74199	48 (7,00)	74323		210 (30,45)
7415	7490 25 (3,65)	74150	34 (4,95)	7422		45 (6,55)	74324	112147111	42 (6,10)
7416 14 (2,05)		74151, 74153 74154		7424	0, 74241 2, 74243	58 (8,46)		, 74326, 74327	
7417	7492 23 (3,35) 7 7493 25 (3,65) 7	74154 741 55 , 74156	38 (5,55)	7424	4	59 (8,60)	74351	, 74353 .	51 (7,40)
7420, 7421, 7422, 7423, 7425	7494 30 (4,36)	74157	29 (4,25)		5		74364	74333 .	75 (10,90)
7426 14 (2,05)	7495 27 (3.95) 7	74158	25 (3,65)	7424	6	62 (9,00)	74365	74366, 74367.	
7427, 7428 13 (1,90)	7496	74159			7, 74248, 74249		74368	74 374	26 (3,80)
7430		74160			1 MANUTERINA		74373	74374	65 (9,45)
7432 14 (2,05)		74161		7425		34 (4,95)	74375	Labra ve	21 (3,05)
7433		74162, 74163		7425	7, 74258 9	92 (11 00)	74376		60 (8.70)
7437, 7438		74164		7426	0	20 (2 90)			
7440 13 1,90) 7442 32 4,70)		74166		7426	1	80 (11.60)	74379		44 (640)
7443		74168, 74169	50 (7,25)	7426	5	30 4,351	74385		254 (36,85)
7444, 7445 .30 (4,35)	74116	74170	77 (11,20)		6		74386		18 (2,65)
7446 38 (5.55)	74118, 74119	74172	80 (11,60)	7427	3	82 (11,90)		, 74393, 74395	
7447 46 [6,70]	74120 56 (8,15)	74173	55 (8,00)	7427	6	42 (6,10)	74396		64 (9,30)
/448, /449	74121 18 (2,65) 7	74174, 74175	34 (4,90)	7427	9	92 (13,36)	74398		99 (14,40)
7450, 7451, 7453, 7454, 7455, 7460	74122 20 (2,90) 7 74123, 74124 37 (5,40) 7	74178, 74177	36 (5,25) 48 (7,00)	7428	0	95 (13 80)	74399	74426	22 (3,20)
7463 76 (10,90)	74125, 74126 24 (3,50) 7	74180	34 (4,95)	7428	1	295 (42,80)	74490	74668, 74669	80 (11 60)
7470, 7472 16 (2,35)		74181	95 (13,80)		2				
SÉRIE 74C		74C901,74C9	02.740903		EXAR			209CP	
FB(FF)	74C107 45(6,55)		35(5.10)		FB(FF)		211CP	
74C00,74C02,74C03,	74C150 150(21,75)		5900		XR 205			240CP	
74C08,74C10 14(2,05)	74C151 120(17,40)		07 35(XR 210			42CP	
74C14 29(4,25)	74C154 170(24,65)	74C908	720	10,45)	XR 215	365(52,95)		264CP,XR 2265CI	
74C20,74C30,74C32 . 14(2,05)	74C157 105(15,25)	74C909	1200	17,40)	XR 320P			271CP	
74C42 65(9,45)	74C160,74C161,74C162,		5250		XR 556CP		X R 25	67CP	. 210(30,45)
74C48 85(12,35)	74C163 58(8,45)		12 4950		XR 567CP			103CP	
74C73,74C76	74C164,74C165,74C173 70(10,15)		950		XR 1310P	95(13,80)		36CP	
74C74 32(4,65)	74C174,74C175 58(8,45)		75(X R 2201CP, X R 2202CP,			151CP,XR 4195C	
74C83,74C85 80(11,60)	74C192,74C193 . 75(10,90)	74C918		11,60)		CO(0.00)		194CN	
74C86 24(3,50) 74C89 340(49,30)	74C195 68I 9,90)		230(:		X R 2203CP			202P	
74089	74C200	74C923		31,90)	XR 2206CP	225(32,65)		212CP	
74C90,74C93 60(8,70)	74C221 90(13,05) 74C373,74C374 110(15,95)	74C925,74C9			XR 2207CP,			558CP	
74C95 68(9,90)	740373,740374	74C928	2990	43,4D)	X R 2208CP	188(27,30)	XH 47	739CP . ,	. 9/(14,10)
SÉRIE CD	CD4029 471 6,851	CD4056	561		CD40102,CD4010				
FB(FF)	CD4031 82(11,90)	CD4060,CD40	063 491	7,15)	CD40104			CD4510,CD4511	
CD4000,CD4001,CD4002 12(1,75)	CD4032 49(7,15)	CD4066	21(CD40105				
CD4006	CD4033 67(9,75)	CD4068,CD40	69,CD4070,		CD40106,CD4010			CD514,CD515 .	
CD4007,CD4011,CD4012 12(1,75)	CD4034 99(14,40)				CD40108			CD4516	
CD4008	CD4035	CD4075	12(CD40110			CD4517	
CD4009,CD4010,CD4013 21(3,05)	CD4036,CD4038 51(7,40)		59(8,60)	CD40114			CD4518,CD4520	
CD4014,CD4015 42(6,10)	CD4040				CD40115			CD4527	
CD4016,CD4019 21(3,05)	CD4041 42(6,10)		120		CD40147		11,20)	CD4528	
CD4017 37(5,40)	CD4042 37(5,40)		186 26(-,,	CD40160,CD4016			CD4532	
CD4018 45(6,55)	CD4043,CD4044 39(5,70)	CD4089	73(1	-,,	CD40163			CD4536	130(10,85)
CD4020	CD4045		26(-,,	CD40174			"PIRST" plaquet de	connectors
CD4021,CD4022 42(6,10)	CD4046 53(7,70)		84(1		CD40181			interconnexions	
CD4023,CD4025 12(1,75)	CD4047 50(7,25)		96 52(CD40182	550		Tona -	
CD4024 33(4,80)	CD4048 30(4,35)		421	0,10,	CD40192,CD4019		6,85)	110	
CD4026	CD4049,CD4050 21(3,05)		680		CD40194			NAME OF TAXABLE PARTY.	
CD4027,CD4030 211 3,051	CD4051,CD4052,CD4053 38(5,55)				CD40257			- Hilling	
CD4028 371 5 401	CD4054 CD4055 641 9 301	LCD40101	51(7 401	CD4502	410	5.95)		

CD4028 371 5,401 CD40	54,CD4055		64(9,30)
DISPLAYS TIL 312, 313, 701, 702 65 FB (9,45 FF)	SUPPORTS Quantité:	IC 1 FB(FF)	10 pièces
DIL SWITCH 4 p	8p 10p 14p 16p	6(0,90) 7(1,05) 8(1,20) 9(1,35)	FB(FF) 55(8,00) 65(9,45) 70(10,15) 80(11,60)
LED r.j.v., 5 ou 3 m/m 5 FB (0,75 FF)	18p 20p	10(1,45) 11(1,60)	90(13,05) 100(14,50) 130(18.85)
LCD			180(26,10)

40p

595 FB (86.30 FF)

"FIRST" plaques de connexions

specifications lar- bande de geur 5 pinces prix FB(FF) bus m/m 60 58(290) 4(100) 325(47,15) 76 116(580) 8(200, 695(100,80) 135 342(1160) 16(400; 1395(202,30) 200 348(1740) 24(600) 2095(303,80)

	KIT INTERSIL	FB	(FF)
	ICL 7106 LCD panel meter	1890	(274,05)
-	ICL 7107 LEM panel meter ICM 7226	1575	(228,40)
	Universal counter	3580	(519,10)
50	'		

interconnexion du bus arrière avant

arrière

Expédition contre-remboursement ou après réception de virement bancaire sur le compte S.G.B. 210-0598153-06, Minimum d'expédition 1000 FB + 100 FB pour frais de port. Pour la France: Vous pouvez nous régler la somme correspondant à votre ordre par virement bancaire sur notre compte S.G.B. 210-0598153-06, Minimum de commande: 155 FF + 16 FF pour frais de port. Si vous désirez nous régler par Eurochèque joint à la commande, nous vous prions de bien vouloir mentionner le montant correspondant en FB (commande minimum 1000 FB + 100 FB pour frais de port et d'emballage).

m/m

madele

30(4,35) 250(36,25)

KH-102 80 KH-204 192 KH-408 192 KH-612 192

La cassette de rangement ELEKTOR



ELEKTOR a conçu cette cassette de rangement pour vous faciliter la consultation d'anciens numéros et afin que vous puissiez conserver d'une façon ordonnée votre collection d'ELEKTOR.

Chez vous, dans votre bibliothèque, une cassette de rangement annuelle vous permettra de retrouver rapidement le numéro dans lequel à été publié l'information que vous recherchez. De plus, votre collection d'ELEKTOR est protégée des détériorations éventuelles. Vous éviterez aussi le désagrément d'égarer un ou plusieurs numéros avec cette élégante cassette de rangement.

La cassette de rangement ELEKTOR ne comporte aucun système d'attache compliqué. Vous pourrez retirer ou remettre en place chaque numéro simplement et à votre convenance.

Pour obtenir la ou les cassettes de rangement ELEKTOR que vous désirez, consulter les revendeurs EPS/ESS (la plupart en disposent), ou, pour les recevoir par courrier, directement chez vous et dans les plus brefs délais, faites parvanir voûre commande, en joignant votre règlement, à:

ELEKTOR

BP 59 59940 ESTAIRES

Prix: 27FF

pour le professionnel, pour l'amateur averti.



extrêmement compétitif - un programme complet, évolutif...

Plaquettes et ensembles de câblage sans soudure, nesure et contrôle, condes, pinces logiques, nallettes de diagnostic... Recherche, banc d'essais, enseignement, formation, maintenance....

NOUVEAU catalogue et liste de revendeurs sur demande Joindre 5 F en timbres

FRADCO FRANCE

54, rue d'Amsterdam, 75009 PARIS Tél.: 874.00.24 - 874.96.22

REVENDEURS - NOUS CONSULTER



OUVERTURE DU NOUVEAU MAGASIN

J.F. ELECTRONIQUE

202, Grand'rue - Poitiers tél. (49) 41.34.97

notre promotion du mois . . .

2708 64,00 F		
SAD 1024 90,00 F	BC 177	0,50 F
TL 084 11,00 F	741	2,00 F
Triac 8 A, 400 V 4,00 F	555	2,50 F
1N4148 0,20 F	BC 109-C	1,50 F

Service Elektor EPS	- Josty -
	IM.D
T.T.L. —	1.101.0. —
C-MOS -	Outillage Mesure
Kit ELCO -	Point Pentec. —

Conditions de vente par correspondance: Expédition franco audessus de 100,00 F. En dessous de 100,00 F :

6,00 F frais fixe.

Pas d'envoi contre-remboursement. Paiement à la commande ou, après accord, à réception de facture.

A TOULOUSE

STOCK IMPORTANT DE REVUES ET DE CIRCUITS IMPRIMÉS ELEKTOR
 COMPOSANTS ELECTRONIQUES

MM 2112-2 24,00	EA 7316 70,00
MK 50398N 82,00	AM 2533 42.50
FX 209 110,00	LM 1496 . 16.00
INS 8060 125,00	MMI 6300 60.00
AY-1.0212 83.00	ULN 2003 11.30
AY- 5.1013 60.00	UAA 170 18.00
AY- 5.2376 120.00	UAA 180 18.00
SFF 96364 190.00	S041P 11.50
R0.3.2513 . 90.00	S042P 12.50
AY.I.1320 79.00	26168 AE 62.70
A1,1,1320 79,00	20100 AL 62,70

2650 le jeu de SAA 1058 SAA 1070	3		,					433,30
SAA 1058						'n.		40,50
SAA 1070			,		۰			148,00
CHOIX DE QU	1.4	١.	27	- 7	,			

1
GRAND CHOIX DE TRANSISTORS
de TTL, LS, C.MOS etc.

REALISATIONS DE CIRCUITS IMPRIMÉS E
DE FACES AVANTS POUR VOS KITS

• PROMOTIONS •						
MM2112-2, les 10 :						
74LS 174 :			20,00			

OFFRES VALABLES
 JUSQU'A ÉPUISEMENT
 DES STOCKS

VENTE PAR CORRESPONDAN

VENTE PAR CORRESPONDANCE CONTRE REMBOURSEMENTS MINIMUM 50,00

SHUNT radio

117, route d'Albi 31200 TOULOUSE

TEL: (61) 48.34.02

vous voulez apprendre l'électronique?..

CEDITEL vous en donne

LES MOTENS.

nos systèmes d'enseignement vous amènent à un haut niveau théorique et pratique, sans connaissances préalables et à des prix défiant toute concurrence. de conception récente, ils traitent des dernières techniques et comportent tout le matériel permettant la réalisation des montages.

demandez notre documentation GRATUITE à CEDITEL S.A. bp9 30410 Molières/Cèze

1 (66) 25 18.94 NOM PRENOM

	Kita Elaktor C.I. Language	T\/ A C		TVAC	
-		TVAC	нт	TVAC	HT
	+ T.F. = transfo fourni	FB	FF	FB	FF
				9857 Bus print 700	91
1471	Sifflet à vapeur	290	38	9860 Pickmètre	42
1473	Train à vapeur	320	42	9862/1 Emetteur infrarouge 165	22
7710/1	Ampli 4 W	250	32	9862/2 Récepteur infrarouge 580	75
7710/2	Ampli 15 W	400	51		
78003	Cliquoteur de puissance	270	35	9863 Extension mémoire ,	325
	5			9873 Modulateur couleur , , 2250	293
79005	Voltm. numérique univ	850	111	9874 Elektornado	150
79017	Génér, de train d'onde	660	86	Alimentation pour dito 1260	164
79019	Génér, sinusoidal + T.F	670	87	9885 SC/MP 4K RAM	598
79024	Chargeur cad/nick. + T.F	960	125	9887/1à4 Fréquencemètre + T.F	995
79033	Arbitre electronique	550	72	9893 SC/MP IN-OUT	519
79034		1250	163		
79035	Milliv, + injecteur	500	65	9905 Cassette interface 990	129
				9906 Alimentation SC/MP 830	108
79038			250	9911 Préampli stéréo	143
79039	Monosélector	2680	348	9914 Module 1 octave 969	126
79040	Modulateur en anneau	540	70	9915 Générateur de note 1975	257
79053	Pronontiqueur	560	73	9926/1+2 Digiscope + T.F	255
79070	Stentor + T.F. (pas de H.P.)	1800	234	9902 Minuterie longue durée + T.F 740	96
79071	Assistentor	550	72		442
79075	Basic		432		
79077	Génér, de son bizarre	450	59	9913/2 Circuit d'extension	273
				9927 Mini fréquencemètre + T.F	245
	3	1870	243	9945 Consonant + T.F	286
79095	Elekcarillon	1640	213	9949/1à 3 Luminant	260
79101	Interface microproc	200	26	9948 Générateur sinusoidal 1270	165
79114	Fréquencemètre	500	65	9950/1 Système d'alarme	112
79505	Fin des animateurs radio	400	52	9950/2 Système d'alarme 790	103
	Relais pour dito + socquet	300	39		44
79514		1390	181		
79517	Chargeur de batterie	690	90	9954 Préconsonant	48
79517	=			9966 Elekterminal	585
	T.F. pour dito		136	9967 Modulateur UHF-VHF 500	65
79519	Accord par touches	990	129	9968/1 TV scope	45
80021/1+2	? Affichage numérique	2800	364	9968/2 TV scope 870	113
80024	Bus print	1350	176	9968/3 TV scope 210	27
9076	Tester TUP TUN	520	68	9968/4 TV scope	27
	Face avant pour dito	200	26		48
9191	Préampli TCA 730/740	750	98		
9325		580		9969/1 TV scope	338
	Digicarillion		75	9969/2 TV scope	43
9343	Pése bras	70	9	9969/3 TV scope	44
9392/1+2	Compte tour + face avant	900	117	9972 SC/MP Buffer	40
9392/3+4	Affichage 16 LED	430	56	9973 Chambre réverbero . , 2840	370
9398	Préampli preco	600	78	9974 Détecteur d'approche 695	90
9399	Ampli préco	525	68	9979 Alimentation piano 713	93
9401	Ampli 40 W Equin	975	127	9981 Filtre et préampli 1020	133
		1300	169		
0410/4				9984 Fuzz-box 470	61
9419/1	LED audio	800	104	9985 Sablier	72
9419/2		1280	166	9987/1+2 Ampli téléphone	100
9430	Digit 1 + composants	1200	156	9826/1+2 Electromètre 420	55
9444		1460	190		
9448/1	Alimentation + T.F	340	44		
9448	Base de temps de precis	1050	137	OSCILLOSCOPE	
9453	Générateur B.F.		156	D1010	2640
	Face avant pour dito	130	17	D1011	2951
9460	Compte tours				
	Alicenteries 144 047	280	36	D1015	3380
9465	Alimentation LM 317	570	74	D1016	3835
9499/2	Alimentation	190	24	Allumage électronique	156
9755/1	Conv. temp. tension + T.F	740	96	Interrupteur miniature de qualité	
9755/2	Comptage + affichage	820	107	1 INVERSEUR les 10 pièces 260	34
9800/1		2000	260	2 INVERSEURS les 10 pièces	48
9800/2	Mire C.C.I.R.	535	70	Support IC	,,,
			-	· ·	22
9800/3	Mire C.C.I.R	860	112	8 pin les 50 pièces	33
9817/1+2	LED UAA 170	620	81	14 pin les 50 pièces	39
9823	Ionisateur	700	91	16 pin les 50 pièces	43
9825/1	Amplificateur alpha	710	92	18 pin les 30 pièces	32
9825/2	Générateur vidéo	610	79	20 pin les 20 pièces	24
9827	Magnétiseur + switch	395	51	22 pin les 20 pièces	26
9846/1		1550	202	24 pin les 15 pièces	22
9846/2	SC/MP	-	169	28 pin les 10 pièces	20
9851	CPU CART		103	40 pin les 10 pièces	26
9001	OF U CART			40 piir les 10 pieces	20

Modes de paiement-Belgique et France Virement compte 371.0401042.13 271.0047735.43 000.0240558.95

EUROCHEQUE barré et signé au nom de Tévelabo Pour la France EUROCHEQUE en francs Belge et VIREMENTS en francs Français

TVAC = TVA comprise HT = TVA Française non comprise Minimum de commande Belgique 1500 FB + 70 FB France 500 FF + 10 FF

TEVELABO
149 Rue de Namur 1400 Nivelles Belgium

TEL. 067/224642 TELEX 57736

Liste des Points de Vente EPS+ESS

2000-

2060

2110

2140

2180 2200 2500

3000

4000 4800

5200

5200

5700

6000 7000 7000

7100

9000 9000 ANTWERPEN

KALMTHOUT BORGERHOUT

MERKSEM

DEURNE WESTMALLE

LIER

HUY

HUY AUVELAIS

MONS LALOUVIERE

GENT

LEUVEN LIEGE

VERVIERS

CHARLEROI CHARLEROL

COURTRAI GENT

FRANCE	
01000 BOURG EN BRESSE	Elbo; 346, avenue de Lyon, Péronnas
02000 LAON 02100 SAINT-QUENTIN	Laon Télé; 1, rue de la Herse J. Manier; 110, rue Pierre Brossolette
02100 SAINT-QUENTIN	Loisirs Electronique; 35, rue Croix-Belle-Porte
06000 NICE	Hi Fi Diffusion; 19, rue Tonduti de l'Escarène
13001 MARSEILLE	Europe Electronique; 2, rue du Châteauredon
13006 MARSEILLE	Profelec service; 135, rue Breteuil
13006 MARSEILLE	Semélec, 90, rue Edmond-Rostand
13011 MARSEILLE 16000 ANGOULEME	Electronic Loisirs; 546g, rue Mireille Lauze S.D. Electronique; 252, rue de Périgueux
17000 LA ROCHELLE	Comptoirs Rochelais; 2, rue des Frères Précheurs
17000 LA ROCHELLE	SMR Tamisier; 20-22, rue du Palais
17100 SAINTES	Musithèque; 38, cours National
18000 BOURGES 21000 DIJON	CAD Electronique; 8, rue Edouard Vaillant Eurotechnic; 23, rue du Petit Potet
21000 DIJON 24100 BERGERAC	R. Pommarel; 14, place Doublet
25000 BESANÇON	Reboul; 34-36, rue d'Arènes
26500 BOURG LES VALENCE	
30000 NIMES	Cini Radio Télec; Passage Guérin
31000 TOULOUSE	Les Comptoirs Toulousains; 8, rue Nazereth
31200 TOULOUSE 33000 BORDEAUX	Shunt Radio; 117, route d'Albi Kit Elec; 64, cours de l'Yser
33000 BORDEAUX	Electrome; 17, rue Fondeaudège
33300 BORDEAUX	Electronique 33; 91, quai de Bacalan
33820 ST GIERS S/GIRONDE	Sono Equipement; Mr F. Bouvet
34000 MONTPELLIER	SNDE; 9, rue du Grand-Saint-Jean
34000 MONTPELLIER	Son et Lumière; 5, rue d'Alsace
40000 MONT DE MARSAN 40103 DAX Cx	Electrome; 5, Place Pancaut Malfroy Hi Fi; 7, rus St Vincent, B.P. 124
44000 NANTES	ASN Nantes; 34, rue Foure
45000 ORLEANS	L'Electron; 37, faubourg Saint-Vincent
45000 ORLEANS	RLC Electronique; 152, rue de Bourgogne
45200 MONTARGIS	Electronique Service, 90, rue de la Libération
49000 ANGERS	Electronique Loisirs; 39, rue Beaurepaire Electronique Loisir Berthelot; 16, rue St Martin
49300 CHOLET 51100 REIMS	Séphora Music; 45, rue de Thillois
54300 LUNEVILLE	Ets Henry; 31, Fg de Nancy
54400 LONGWY	Comélec; 66, rue du Metz
57000 METZ 58000 NEVERS	CSE; 15, rue Clovis Coratel; 12, rue du Banlay
59000 LILLE	Decock Electronique; 4, rue Colbert
59140 DUNKERQUE	Loisirs Electroniques; 19, rue du Dr Louis Lemaire
59200 TOURCOING	Hien; 51-53, rue de Tournai
59140 DUNKERQUE 59200 TOURCOING	Loisirs Electroniques; 19, rue du Dr Louis Lemaire Electroshop;51-53, rue de Tournai
59200 TOURCOING 59800 LILLE	Sélectronic; 11, rue de la Claf
62100 CALAIS	V.F. Electr. Comp.; 21, rue Mgr. Piedfort
63100 CLERMONT-FERRANI	
64100 BAYONNE 66300 THUIR	Electronique et Loisirs; 3, rue Tour de Sault Renzini Electronic; 23 bis, Boulevard Kléber
66300 THUIR 67000 STRASBOURG	Bric Electronique; 39, Fg National
67000 STRASBOURG	Dahms Electronique; 32, rue Oberlin
68170 RIXHEIM	RID Sàrl; Parc d'Entremont, 6, rue des Oeillets
69008 LYON 69390 VERNAISON	Speed Elec; 67, rue Bataille Médelor; B.P. 7
69390 VERNAISON 75006 PARIS	Elektronikladen; 135 bis, bd du Montparnasse
75010 PARIS	LAG Electronic; 26, rue d'Hauteville
75011 PARIS	Eral Boutique; 66-68, rue de la Folie-Regnault
75011 PARIS	Magnétic France; 11, place de la Nation
75011 PARIS	Radio Robur; 102, boulevard Beaumarchais
75014 PARIS 75015 PARIS	Compokit; 221, boulevard Raspail Radio Beaugrenelle; 6, rue Beaugrenelle
75341 PARIS Cx 07	Au Pigeon Voyageur; 252, boulevard Saint Germain
76000 ROUEN	Electro Kit 76; 18 bis, rue d'Amiens
76600 LE HAVRE	Electronique Center; 3, rue Paul Doumer
78630 ORGEVAL	LAG Electronic; rue de Vernouillet
82000 MONTAUBAN	R. Posselle; 1, rue Joliot-Curie
86000 POITIERS 86360 CHASSENEUIL	J.F. Electronique; 202, Grand'rus J.F. Electronique; rus du Commarca RN 10
87000 LIMOGES	Distra shop; 12, rue François Chénieux
87000 LIMOGES	Limtronic; 54, avenue Georges Dumas
89100 SENS MAILLOT	Sens Electronique; galerie marchande GEM
89230 PONTIGNY 90000 BELFORT	La Source aux Idées; 31, rue Paul Desjardins Electron Belfort; 10, rue d'Evette
92190 MEUDON	Ets Lefèvre; 22, place H. Brousse
92220 BAGNEUX	B.H. Electronique; 164, avenue Aristide Briand
92240 MALAKOFF	Béric; 43, boulevard Victor Hugo, B.P. 4
94700 MAISONS-ALFORT	ASN Diffusion; 99, avenue du Général Leclerc

BELGI	QUE	
1000	BRUXELLES	Cobélec; 87, avenue Stelingrad
1000	BRUXELLES	Radio Bourse; 14-16-18, rue du Marché aux Herbe
1000	BRUXELLES	Radio Bourse; 4, rue de la Fourche
1000	BRUXELLES	Triac; boulevard Lemonnier 118-120
1000	BRUXELLES	Vadelec; 24-26, avenue de l'Héliport
1030	BRUXELLES	Capitani; 78-80, rue du Corbeau
1300	WAVRE	Electroson-Wavre; 9, rue du Chamin da Fer
1400	NIVELLES	Tévélabo; 149, rue de Namur
1520	LEMBEEK-HALLE	Halélectronics; Acaciastraat 10
1800	VILVOORDE	Fa Pitteroff; Leuvensestraat 162
2000	ANTWERPEN	Fa Arton; Sint Katelijnevest 31-35-37-39

EDC; Mechelsesteenweg 91
Radio Bourse; Sint Katelijnevest 53
MEC; Laaglandlaan 1a Jopa Elektronik; Ruggeveldlaan 798 Fa Garardi; Antwerpsesteenweg 154 Audiotronics; Kapellensteenweg 389 Telesound; Bacchuslaan 78 Stereorama; Berlarij 51-53
Lovan Electronics; Diestsestraat 177 Radio Bourse; 112, rue de la Cathédrale Longtain; 10, rue David Centre Electronique Hutois; 15, rue du Coq Spectrasound; 16, rue des Jardins Pierre André; 25, rue du Dr Rommedenne Elektrokit; 142, boulevard Tirou
Labora; 7-14, rue Turenne Best Electronics; 49, rue A. Masquelier Multikits; 41, rue des Fripiens Cotéra; 36, rue Arthur Warocqué International Electronics, Zwavegemestreat, 20 EDC; Stationsstraat 10
Radio Bourse; Vlaanderenstraat 120 Radiohome; Lange Violettestraat

MEYRIN 1217 FONTAINEMELON COURCHAVON

Loffet Electronique; 6, rue de la Golette URS Meyer; 17, rue Bellevue Lehmann J. Jacques (radio TV)

Pour réserver votre espace publicitaire, pour insérer votre petite annonce, veuillez vous référez à nos dates limites:

No	édition	date
22	avril	12-02-80
23 24 25/26 27 28 29 30	mai juin juillet/août septembre octobre novembre décembre janvier 1981	11-03-80 03-04-80 21-05-80 08-07-80 12-08-80 09-09-80 07-10-80 04-11-80

comment un lecteur d'ELEKTOR entre en contact avec un autre lecteur d'ELEKTOR

Petites Annonces

RECHERCHE d'occasion: TRS80 level 2 ou PET 2001.

Tél: (1) 331.26.81, après 20h.

VENDS 2 magnetos Akai GXC 740 D à K7: 2800 FF et GX 630 D: 3000 FF ou 5500 FF les deux. Très bon état. Tél: (1) 260.35.05 poste 325, J. Lacroze.

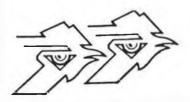
VENDS transceiver Heathkit HW 101 + alim. HP23 + HP HS 24 bon état de fonct: 2500 FF + alim pour mobile HP13:400 FF. Delpy-Becquart, Stéphen, 3 pl. des Romains, 67200 Strasbourg | Bozel.

CHERCHE plans sur stockage de l'énergie et sa convert, en 220 V 50 Hz. Gothot, 38, rue Fond du Moulin 4040-Tilff, Belgique.

VOTRE C.I. sur epoxy: 20 FF le dm², etamage, percage inclus. Port 8 FF. RIVERO, 19, rue de la Croix, 13007 Marseille.

RECHERCHE personne pouvant m'indiquer comment adapter l'interface K7 sur l'ordinateur Basic d'Elektor.: B. Thomas, Confection, 73350.





Ets DECOCK ELECTRONIQUE

4, rue Colbert, 59800 LILLE Tel. (20) 57.76.34 LE PLUS GRAND SPECIALISTE DU NORD



disponible tout le materiel WRAPPING OK

Outil à wrapper simple	57,— F
Outil à wrapper avec bobine	117,60 F
Outil à inserer les CI 14 et 16 broches	29,50 F
Outil à inserer les CI Mos 14 et 16 broches	65,— F
Outil à inserer les CI Mos 36 et 40 broches	77,— F

Supports CI à wrapper de 14 à 40 broches, Connecteurs divers, Guides cartes, Cosses, Cablage, Accessoires divers.

PROMOTION EXCEPTIONNELLE:

PROMOTION EXCEPTIONNELLE: Mini-perceuse 9 à 15 volts, 15000 Tours/m. 0,6 amp. + Support + 3 accessoires 89,— F

MAX 50 Fréquencemètre digital 100 Hz à 50 MHz	819,— F
MAX 100 Fréquencemètre digital 20 Hz à 100 MHz	1119,— F
MAX 550 Fréquencemètre digital 1000 Hz à 550 MHz	1419,— F
Générateur de fonction 2001	1079,— F
Générateur de fonction 4001	1339,— F

Leds 5 mm Rouges 0,90 Leds 5 mm Vertes 1,70 Leds 5 mm Jaunes 1,60 Leds 3 mm Rouges 1,10 Leds 3 mm Vertes 1,70 Leds 3 mm Jaunes 1,70 OA 95 0,30 1N4148 0,30 1N5404 3 A 400 V 1,80 R250H 6 A 400 V 6,20 BC108B 1,40 BC238B 0,80 BC547B 0,90 BD135 2,20	BU126 16,50 BU208 17,20 TIP31A 4,10 TIP2955 8,10 TIP3055 6,70 2N1711 2,40 2N2219A 2,40 2N2222A 1,40 2N2646 5,10 2N3055 60 V 4,40 2N3055H 100 V 7,90 Triacs 8 A-400 V 4,30 Diacs 32 V 1,70	Thyristors: C103YY T098, 0,8 A 60 V 2,60 11T4-TO-5 1,6 A-50 V 4,10 C106D-TO-220 4 A 400 V 5,50 C122D-TO-220 8 A 400 V 9,50 TBA800 14,30 TBA810S 13,20 TBA810AS 11,40 LM741 8 broches 2,70	TMS3874 20,20 MM5316 53,80 NE555 3,20 SN7400 2,10 SN7413 3,— SN7473 2,50 SN7490 4,20 Régulateurs TO-220 positif 1,5 A toutes tensions 7,70
--	---	--	---

