

radio plans

XXVI^e ANNÉE
PARAIT LE 1^{er} DE CHAQUE MOIS
N° 144 — OCTOBRE 1959

120 francs
Prix en Belgique : 18 F belges
Étranger : 144 F
en Suisse : 1,60 FS

Dans ce numéro :

Pratique de la modulation
de fréquence

*
Télévision à UHF

*
Émetteur à transistors

*
Stéréophonie
avec un seul émetteur

*
Les cellules
photo-électriques

et
LES PLANS
EN VRAIE GRANDEUR

d'un
POSTE PORTATIF
A 6 TRANSISTORS
avec prise antenne auto

d'un
ÉLECTROPHONE
STÉRÉOPHONIQUE
et de ce...

AU SERVICE DE L'AMATEUR DE
RADIO, T.V. ET ELECTRONIQUE

RETRONIK.FR



...RÉCEPTEUR AM-FM
de conception simple

MF

**NOUS LIVRONS
A LETTRE LUE**

Abaisseur de tension,
Amplificateurs pour
sonorisation,
Antennes Radio,
Antennes Télé,
Antennes Auto,
Appareils de mesure,
Auto-transfo,
Auto-Radio,
Atténuateur Télé.

Baffles acoustiques,
Bandes magnétiques,
Bobinages,
Boutons, Buzzer.

Cadres antiparasites,
Cadrans, Casques,
Changeurs de disques,
Changeurs d'accus,
Cellules, Contacteurs,
Condensateurs,
Convertisseurs H. T.,
Contrôleurs.

Décolletage,
Détecteurs à galène,
Douilles, Dominos,
Dynamique.

Ecouteurs, Écrous,
Electrophones,
Enregistreurs sur bandes
magnétiques,
Electro-Ménager.

Fers à souder,
Fiches, Flectors,
Fusibles.

Générateurs HF et BF.

Haut-parleurs,
Hétérodynes,
Hublots et voyants.

Inverseurs,
Interrupteurs,
Isolateurs.

Lampes pour flash, radio
et télévision, ampoules
cadran,
Lampes au néon,
Lampemètre,
Librairie Technique.

Mallettes nues,
Magnétophones,
Manipulateurs,
Microphones,
Milliampèremètres,
Microampèremètres,
Mires électroniques.

Oscillographes,
Outillage, Oxy métal.

Perceuses, Pick-up,
Piles, Pincés,
Potentiomètres,
Prolongateurs.

Rasoirs électriques,
Redresseurs,
Régulateurs automat.
Relais, Résistances.

Saphirs, Selfs,
Soudure, Souplisso,
Survolteurs-Dévolt,
Supports microphones.

Télévision, Transfos,
Tourne-disques,
Tubes cathodiques.

Vibreurs, Visserie,
Voltmètre à lampe,
Voltmètre contrôlé,
etc., etc...

CONSULTEZ-NOUS!...

**LA PLUS BELLE GAMME
D'ENSEMBLES
EN PIÈCES DÉTACHÉES**

**ET LE PLUS GRAND CHOIX DE RÉCEPTEURS DES MEILLEURES MARQUES
" OCÉANIC " ★ " PIGMY " ★ " RADIOLA " ★ " SCHNEIDER "**

« LE NÉO-TÉLÉ 54-60 »

Décrit dans « RADIO-PLANS » N° 143 de SEPTEMBRE 1959

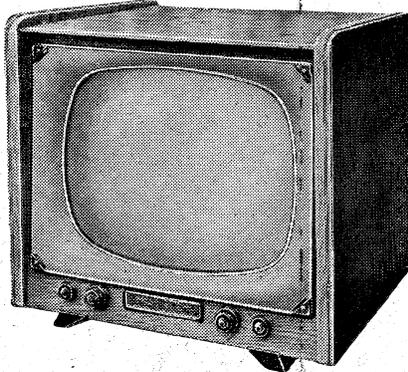
TÉLÉVISEUR avec tube 43 ou 54 cm.
Déviation 90° et concentration électrostatiques
Modèle pour **TRÈS LONGUES DISTANCES**
Comparateur de phase.

★ **LE CHASSIS** bases
de temps, en pièces
détachées avec son jeu
de 8 lampes (ECL80-
ECF80 - EL84 - ECC82 -
EY81F - 2×EY82 - 6DQ6
ou EL36) et haut-par-
leur 21 cm... **36.773**

★ **PLATINE SON** et
VISION à ROTACTEUR
6 positions, type super-
distance à 12 lampes
(ECC84 - ECF80 -
6×EF80 - EB91 - EABC80-
2×EL84) livré avec une
barrette canal au choix.
Prix..... **23.553**
(Canal suppl. 716 F)
NEO-TÉLÉ 54 - 60 -

43 cm
COMPLÈT en pièces
détachées avec platine
sans ébé-
nisterie... **82.961**
EN ORDRE DE
MARCHE. 101.388

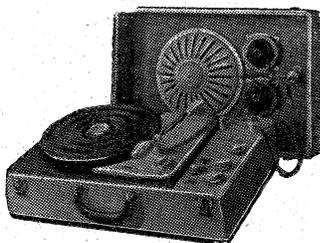
NEO-TÉLÉ 54 - 60 - 54 cm
COMPLÈT en pièces déta-
chées avec platine sans
ébénisterie.
Prix..... **91.997**
EN ORDRE
DE MARCHE. 110.424



COFFRET LUXE N° 2, pour 54 cm.
Dim. : 67×59×51 cm.

● **ÉBÉNISTERIES** ●
★ **ÉBÉNISTERIE 43 cm** ★ **ÉBÉNISTERIE**
N° 1 bis. Dim. : 530×
54 cm.
500×400. N° 2. Ci-dessus.
COMPLÈTE **COMPLÈTE**
avec décors. avec décors.
Prix... **17.000** **22.500**

● **AMPLIPHONE 57 HI-FI** ●



Dim. n° 1 : 46×30×21 cm.
Dim. n° 2 : 50×33×21 cm.
Mallette n° 1 (pour T.D.)... **5.750**
Mallette n° 2 pour changeur. **5.750**

L'AMPLIPHONE 57-HI-FI complet en pièces détachées,
avec tourne-disques 4 vitesses... **27.550**

● **LE SUPER-ELECTROPHONE** ●

ÉLECTROPHONE 10-12 WATTS
avec **TOURNE-DISQUES 4 vitesses** et
CHANGEUR à 45 TOURS

● **3 HAUT-PARLEURS** ●
Couvercle dégonflable formant baffle.
TRANSFORMATEUR DE SORTIE HI-FI, impé-
dances multiples : 2,5 - 5 et 15 ohms. **5 LAMPES**
(PUSH-PULL EL84). **ENTRÉES** : Micro pick-up.
Prise pour H.P.S. Adaptation instantanée pour
secteur 110 ou 220 volts.

● **LE CHASSIS AMPLIFICA-
TEUR** complet, en pièces
détachées avec transfo de
sortie HI-FI et le jeu de 5 lampes.
Prix..... **16.019**

● **Les 3 HAUT-PARLEURS** :
1 de 24 cm Hi-Fi et 2 tweeters
dynamiques... **9.332**
● **LA PLATINE TOURNE-DIS-
QUES 4 vitesses** avec chan-
geur à 45 tours... **14.000**

● **LA MALLETTE** gainée Rexine 2 tons (dimens. : 43×40×27 cm).
Complète... **8.500**



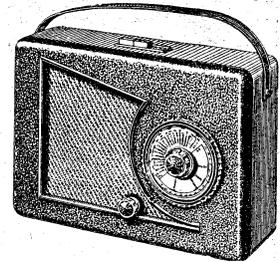
- **DES MILLIERS DE RÉFÉRENCES**
- **UNE CERTITUDE ABSOLUE DE SUCCÈS**

Telles sont les
garanties que nous vous offrons

« CR 558 T »

5 transistors + diode au germanium
2 gammes d'ondes (PO-GO). Clavier
3 touches. Coffret gainé 2 tons
245×170×70 mm.

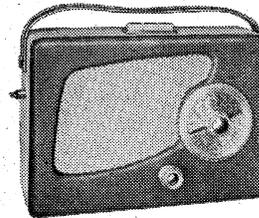
Prise pour antenne voiture.
TOUTES LES PIÈCES DÉTACHÉES
Avec transistors (sans coffret) **14.570**
COFFRET LUXE N° 2 (présentation
originale, décor HP (moderne en laiton)
(gravure ci-contre)... **2.280**
L'ENSEMBLE COMPLET, en
pièces détachées **AVEC** **16.850**
coffret.....



« CR 759 VT »

6 transistors + diode « Radiotechnique »
Montage push-pull, classe B
3 TOUCHES (Antennes PO-GO)

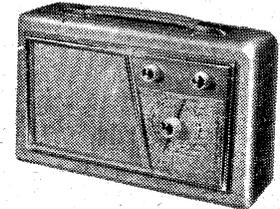
PRISE ANTENNE VOITURE
Bobinage spéciaux « Antenne Auto ».
Coffret gainé 2 tons.
Dimensions : 245×170×70 mm.
ABSOLUMENT COMPLET
en pièces détachées **19.300**
avec coffret.....



« CR 659 VT »

Décrit dans « RADIO-PLANS » de juin 1959

7 transistors + diode - 2 gammes PO-GO
Cadre ferroxcube 20 cm
Alimentation par pile 9 volts.
Haut-parleur spécial 13 cm. Push-pull.
PRISE COAXIALE pour Antenne Auto
avec bobinage d'antenne séparé.
Coffret Rexine lavable.
Dim. : 295×190×85 mm.
L'ENSEMBLE COMPLET,
pris en une seule fois,
avec coffret..... **22.000**
En ordre de marche : **27.500**
Housse pour le transport : 1.750 F.

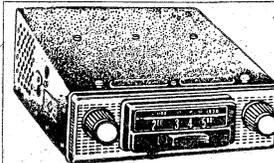


22.000

27.500

1.750 F.

● **AUTO-RADIO** ●



N° 424, 4 lampes, 2 gammes (PO-
GO). Alimentation séparable 6 et
12 volts. **COMPLÈT**, en ordre
de marche avec antenne de toit
et haut-parleur..... **23.550**
Autres modèles à lampes et tran-
sistors. Demandez notice.

● **CHANGEUR de DISQUES** ●

TOURNE-DISQUES - CHANGEURS 4 VITESSES.

Entièrement automatique
sur toutes les vitesses

— TRÈS GRANDE MARQUE —

Avec cellule piézo HI-FI. Prix..... **13.000**

**Notre MATÉRIEL est de PREMIER CHOIX et RIGOU-
REUSEMENT GARANTI. Rien que du matériel de qualité**

VOUS TROUVEREZ

dans

NOTRE CATALOGUE N° 104

- Ensembles Radio et Télévision.
- Amplificateurs.
- Electrophones.
- Récepteurs à transistors,
- etc., etc...
- avec leurs schémas et liste des pièces.
- Toute une gamme d'ébénisteries
et meubles.
- Un tarif complet de
pièces détachées.

BON « RP 10-59 »

Envoyez-moi d'urgence votre catalogue
N° 104

NOM.....

ADRESSE.....

CIBOT-RADIO 1 et 3, rue de Reuilly
PARIS-XIIe

(Joindre 200 F pour frais, S.V.P.)

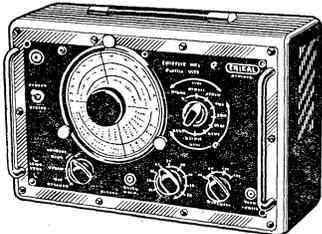
CIBOT-RADIO 1 et 3, rue de Reuilly, PARIS-12^e
Téléphone : DID 66-90
Métro : Faïdherbe-Chaligny.

Fournisseur de l'Éducation Nationale (École Technique). Préfecture de la Seine, etc., etc.
MAGASINS OUVERTS TOUS LES JOURS, de 9 à 12 heures et de 14 à 19 heures (sauf dimanches et
fêtes). **SERVICE D'EXPÉDITIONS** C.C. Postal 6129-57 PARIS

NOUVEAU GÉNÉRATEUR H. F.

9 gammes HF de 100 kHz à 225 MHz
SANS TROU

Précision d'étalonnage : ± 1 %



Ce générateur, de fabrication extrêmement soignée, est utilisable pour tous travaux, aussi bien en AM qu'en FM et en TV, ainsi qu'en BF. En FM, il permet l'alignement de l'amplificateur à fréquence intermédiaire et le réglage du détecteur ; en TV, il autorise l'alignement et le contrôle des chaînes son et images, le réglage des réjecteurs et peut être utilisé en marqueur, lors du réglage au volubateur. En BF, il permet la mesure de la sensibilité du gain des étages amplificateurs, l'essai en signaux carrés sur modulation extérieure par tout ou rien, l'équilibrage des chaînes stéréophoniques. Il s'agit donc d'un modèle universel dont aucun technicien ne saurait se passer. Il peut être alimenté par tous réseaux à 50 Hz, 110-135 et 220-250 V. Ses dimensions sont de 330 x 220 x 150 mm, son poids est de 4,5 kg.

Demandez la notice complète contre 50 F en timbres.

PRIX..... 47.740

COFFRET DE 5 SONDES
Supplément..... 6.000

CRÉDIT

20 % A LA LIVRAISON
(9.500 F environ)

LE RESTE en 6, 9 ou 12 MOIS
Facilités de paiement à court terme sans intérêt.

Avant de nous envoyer de l'argent, renseignez-vous (50 F).

SONORISATION

LE NOUVEAU STÉRÉO VIRTUOSE 10
● AMPLI ● ÉLECTROPHONE
10 WATTS

STÉRÉO INTÉGRALE

Châssis en pièces détachées... 9.890
Tubes : 2-ECC82, 2-EL84, EZ80... 3.180
Haut-parleurs : 2 HP 17 x 27... 6.300
Fond, capot, poignée, facultatifs... 1.790
Pour transformer en ÉLECTROPHONE : mallette 2 enceintes, décor... 8.340

AMPLI GÉANT
25 WATTS
VIRTUOSE PP25

Sorties 2,5 - 5 - 8 - 16 - 200 - 500 ohms.
Mélangeur - 2 entrées micro - 2 pick-up.

EXCEPTIONNEL..... 26.500
Châssis en pièces détachées.
COMPLET avec tubes et HP 45.500
31 cm lourd.....

LIVRABLE AUSSI MONTÉ - CRÉDIT
(Schémas, devis sur demande.)

AFN ET COMMUNAUTÉ
RÉDUCTION DE 20 A 25 %



SOCIÉTÉ RECTA, 37, avenue Ledru-Rollin - Paris-12^e

— S.A.R.L. AU CAPITAL DE UN MILLION —
Communications faciles. Métro : Gare de Lyon, Bastille, Quai de la Râpée.
Autobus de Montparnasse : 91 ; de Saint-Lazare : 20 ; des gares du Nord et de l'Est : 65.
Fournisseur de la S.N.C.F., du Ministère de l'Éducation Nationale, etc.

PRIX DONNÉS SOUS RÉSERVE DE MODIFICATION - TAXES COMPRISSES SAUF TAXE LOCALE 2,83 % EN SUS

RECTA TÉLÉ MULTI CAT RECTA
LE TÉLÉVISEUR PARFAIT

EN SERVICE PAR MILLIERS EN FRANCE

Châssis en pièces détachées avec platine HF câblée, étalonnée et rotacteur 10 canaux, livrée avec 10 tubes et 1 canal au choix (pour 43 cm ou 54 cm, même prix)..... **51.400**

SCHÉMAS GRANDEUR NATURE

Schémas-devis détaillés du « TÉLEMULTICAT » contre 6 timbres de 25 F.

Châssis câblé et réglé Prêt à fonctionner
18 tubes. Écran 43 cm - 90°
AVEC ROTACTEUR 10 CANAUX

86.900
CHASSIS 54 cm - 90°
109.900

CRÉDIT A PARTIR DE 6.800 F PAR MOIS

POSTE COMPLET Prêt à fonctionner
18 tubes. Écran 43 cm - 90°
ÉBÉNISTERIE, DÉCOR LUXE
AVEC ROTACTEUR 10 CANAUX

104.900
POSTE 54 cm - 90°
129.900

OUI, AVEC 18.000 F. LA TÉLÉVISION PEUT ÊTRE CHEZ VOUS, GRACE AU CRÉDIT

Renseignez-vous

LIRE PAGE 51 LA DESCRIPTION DE NOTRE RÉCEPTEUR

LE SUPER TRANSISTORS

★ ZOÉ ZETAMATIC P.P.6 ★

EN HIVER	TOUT LE TEMPS	AU PRINTEMPS
POUR CHEZ SOI	EN VOITURE	EN PLEIN AIR

CLAVIER 5 TOUCHES PO-GO-OC

PUISSANCE ET MUSICALITÉ

REMARQUABLES

DEMANDEZ LE DÉPLIANT MULTICOLORE

Châssis en pièces détachées du ZETAMATIC : 9.990 Diode au germanium... 5 10
6 transistors de la plus haute qualité..... 7.800
HP Audax spécial grand aimant (12x19) 2.450 2 piles ménage 4,5 V... 550
Mallette splendide (28x10x19) inusable, lavable, inattaquable + cache... 4.240

COMPLET EN PIÈCES DÉTACHÉES
avec les meilleurs transistors (au lieu de 25.540)..... **24.790**
Facile à construire avec PLATINE PRÉCABLÉE (facultative, suppl. 1.500)
COMPLET EN ORDRE DE MARCHÉ 32.800
Prix exceptionnel (au lieu de 34.500).....

Supplém. pour TRANSISTORS ALLEMANDS « INTERMETALL ».... 2.000
ACCESSOIRES POUR UTILISATION EN VOITURE

ANTENNE, pose instantanée sans aucun trou dans la carrosserie, 1 élément scion.
Prix : 2.200 Ou télescopique 3 éléments..... 3.450

SONORISATION

AMPLI VIRTUOSE PPS HAUTE FIDÉLITÉ PUSH-PULL 5 WATTS
AMPLI VIRTUOSE PP12 HAUTE FIDÉLITÉ PUSH-PULL 12 WATTS

LES DEUX PLUS PUISSANTS PETITS AMPLIS EXTENSIBLES ON PEUT FAIRE : UN AMPLI PUPITRE AVEC OU SANS CAPOT

Châssis en pièces détachées..... 7.280 Châssis en pièces détachées..... 7.880
HP 24 AUDAX spécial..... 4.280 HP 24 cm AUDAX..... 2.590
ECC83, EL86, EL84, EZ80..... 2.790 ECC83, ECC82, 2-EL84, EZ80... 3.150

CAPOT + Fond + Poignée (utilité facultative)..... 1.790
VOUS POUVEZ COMPLÉTER LES VIRTUOSSES PPS ET PP12 EN

ÉLECTROPHONES HAUTE FIDÉLITÉ
par LA MALLETTE nouveau modèle, dégonflable, très soignée, pouvant contenir 2 HP, tourne-disques simple ou changeur..... 6.690

NOS MOTEURS ET CHANGEURS :
MOTEUR 4 VIT. + BRAS (BSR) 6.200 ● MOTEUR 4 VIT. STAR 9.350 ● STAR 4 VIT. STEREO 10.500 ● CHANG. MÉLANG. 4 VIT. EXC. QUAL. 13.900 ● TÊTE STÉRÉO 4.500

ÉLECTROPHONE VIRTUOSE III ULTRA-LÉGER

CHASSIS COMPLET EN PIÈCES DÉTACHÉES, HP 17 cm. TUBES, MALLETTE ULTRA-LÉGÈRE AVEC DÉCOR, MOTEUR 4 VITESSES ANGLAIS B.S.R. SON BRAS-PLUME ET SON PLATEAU LOURD AU PRIX EXCEPTIONNEL DE... **13.590** le tout complet

DEMANDEZ SANS TARDER

NOS 22 SCHÉMAS ULTRA-FACILES et vous pourrez constater que même un amateur débutant peut câbler sans souci même un 8 lampes (8 timbres à 25 F pour frais).
NOTRE ÉCHELLE DES PRIX comportant sur une seule page les 800 prix de toutes les lampes avec REMISES et pièces détachées de QUALITÉ.

CONTROLEUR UNIVERSEL AUTOMATIQUE

Adopté par : Université de Paris, Hôpitaux de Paris, Défense Nationale, etc...



COMPORTE EN UN SEUL TENANT 3 APPAREILS

- VOLTMÈTRE ÉLECTRONIQUE.
- OHMMÈTRE ET MÉGOHMÈTRE ÉLECTRONIQUES.
- SIGNAL-TRACER H.F. ET B.F.

DÉPANNAGE RAPIDE ET AUTOMATIQUE

LOCALISE IMMÉDIATEMENT LA PANNE LA PLUS DIFFICILE (RADIO-TÉLÉVISION)

Demandez la notice complète contre 50 F en timbres.

PRIX..... 52.000
SONDES THT.
Supplément..... 6.000

CRÉDIT

20 % A LA LIVRAISON
(10.500 F environ)

LE RESTE en 6, 9 ou 12 MOIS
Facilités de paiement à court terme sans intérêt.

Avant de nous envoyer de l'argent, renseignez-vous (50 F)

SONORISATION

LE NOUVEAU STÉRÉO VIRTUOSE 8 8 WATTS

STÉRÉO-FIDÈLE
Châssis en pièces détachées... 6.990
Tubes : 2-ECC82, 2-EL84, EZ80... 3.180
Deux HP 12 x 19 AUDAX..... 4.400
Mallette avec 2 enceintes... 6.190
Moteur ou changeur stéréo (voir au centre.)

ÉLECTRO-CHANGEUR ÉLECTROPHONE LUXE 5 WATTS

avec CHANGEUR MÉLANGEUR 4 VIT.
Châssis en pièces détachées... 4.500
HP 21 PV8..... 1.990
Tubes : ECC82, EL84, EZ80... 1.750
Mallette dégonfl. 4.870 Décor... 390
AVEC CHANGEUR-MÉLANGEUR 4 VITESSES
PRIX EXCEPTIONNEL. 25.900

DEMANDEZ NOS SCHÉMAS (25 F en timbre par schéma.)

EXPORTATION
RÉDUCTION DE 20 A 25 %



C.C.P. 6963-99



Chez vous

sans quitter vos occupations actuelles vous apprendrez



LA TÉLÉVISION L'ÉLECTRONIQUE

Grâce à l'enseignement théorique et pratique d'une grande école spécialisée.

Montage d'un super hétérodyné complet en cours d'études ou dès l'inscription.

Cours de :

**MONTEUR-DÉPANNÉUR-ALIGNÉUR
CHEF MONTEUR - DÉPANNÉUR
ALIGNÉUR**

**AGENT TECHNIQUE RÉCEPTION
SOUS-INGÉNIEUR - ÉMISSION
ET RÉCEPTION**

Présentation aux C.A.P. et B.P. de Radio-électricien - Service de placement.

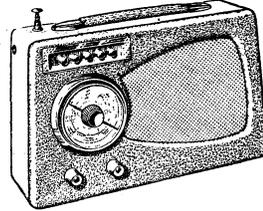
DOCUMENTATION RP-910 GRATUITE

INSTITUT PROFESSIONNEL POLYTECHNIQUE

14, Cité Bergère à PARIS-IX^e - PROvence 47-01.

ENCORE DU NOUVEAU MAIS... TOUJOURS DES PRIX

— LE TRANSISTOR 7 —



Décrit dans le H.-P. du 15 juillet 1959
Récepteur à 7 transistors, 3 gammes (PO-GO et BE). Cadre ferroxcube. Bloc 5 touches avec bobinage d'accord séparé permettant l'utilisation comme un véritable poste-auto, HP de 17 cm haute impédance. Contrôle de tonalité. Antenne télescopique.

Prix forfaitaire pour l'ensemble, complet en pièces détachées..... 23.750
Prix spécial pour le poste, complet, en ordre de marche 27.750

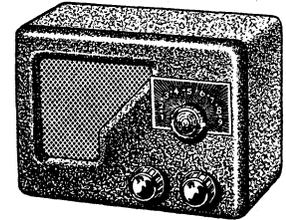
— LE KID —

Décrit dans « Radio-Plans » d'avril 1959

Un petit récepteur tout particulièrement recommandé aux débutants. DéTECTrice à réaction équipée d'une lampe double et d'une valve (UCL82 et UY85). Malgré sa simplicité, ce récepteur, avec une bonne antenne, permet la réception de nombreuses stations.

**PRIX SPECIAL POUR
L'ENSEMBLE COMPLET,
EN PIÈCES DÉTACHÉES**

7.500



Pour chaque montage : devis détaillé, et schémas contre 50 fr. en T.-P.

L'enregistrement de HAUTE QUALITÉ à la portée de tous avec le nouveau

MAGNÉTOPHONE PHILIPS EL 3518



Grande finesse de reproduction. Enregistrement double piste. Vitesse 9,5 cm. Mixage parole musicale. Bouton marche-arrêt instantané. Réglage de tonalité continu. Microphone piézo à grande sensibilité. Prise pour H.P. extérieur. Compteur adaptable. Possibilité d'enregistrement des conversations téléphoniques. Utilisation possible en électrophone avec tourne-disque.

Prix catalogue, complet avec micro et bande : 77.500.
PRIX PROFESSIONNEL NET : 62.000

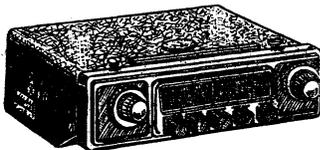
CISAILLE

Spécialement étudiée pour le découpage impeccable et rapide des tôles, modifications de châssis, etc. Un article particulièrement recommandé aux radio-électriciens 2.400



VOICI DES AFFAIRES EXCEPTIONNELLES (SANS SUITE)

**PHILIPS
AUTORADIO**



TYPE NF 344 V/2B. 4 lampes Monobloc PO-GO. Prix NET.... 19.995

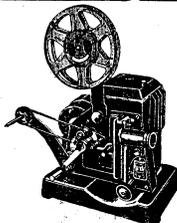
TYPE N 4 F 74 V. 5 lampes. Alimentation séparée 6 ou 12 volts. 5 stations pré-réglées. Tonalité à 4 positions. PO et GO. Prix NET 28.920

TYPE N 6 F 74 V. 5 lampes. Alimentation séparée. 5 stations pré-réglées. Tonalité à 4 positions. PO, GO et 2 OC étalées. Prix NET 38.480

TYPE 5 F 84 VT. 5 lampes, 2 transistors, 2 diodes germanium. 5 stations pré-réglées. Alimentation séparée sans vibreur. Tonalité à 2 positions. PO-GO. Faible consommation. Prix NET 34.630

PROJECTEUR DE CINÉMA POUR FILM 9,5 m/m

Complet, avec moteur type universel, fonctionnant sur courant alternatif et continu. 110 volts, objectif et rhéostat. EXCEPTIONNEL 9.500

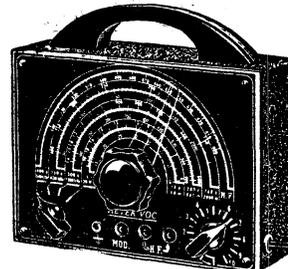


NORD RADIO

149, RUE LAFAYETTE - PARIS (10^e)
TRUDAINE 91-47 - C.C.P. PARIS 12977-29
Autobus et Métro : Gare du Nord

HÉTÉRODYNE MINIATURE CENTRAD HETER-VOC

Alimentation tous courants 110-130, 220-240 s. dem. Coffret tôle givrée noir, entièrement isolé du réseau électrique.



Prix 11.950
Adaptateur 220-240 490

CONTROLEUR CENTRAD VOC

16 sensibilités : Volts continus : 0-30-60-150-300-600. Volts alternatifs : 0-30-60-150-300-600. Millis : 0-30-300 milliampères. Résistances de 50 à 100 000 ohms. Condensateurs de 50 000 cm à 5 microfarads. Livré complet avec cordons et mode d'emploi. Prix 4.640 (Préciser à la commande : 110 ou 220 V)



VOLTMÈTRE ÉLECTRONIQUE CENTRAD 841

Complet avec 3 sondes 50.540

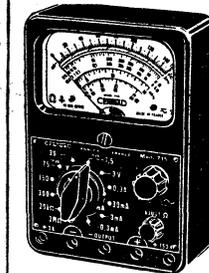
MIRE ÉLECTRONIQUE CENTRAD 783.

Appareil complet, avec mode d'emploi 61.480

**NOTICE GÉNÉRALE SUR TOUS
CES APPAREILS DE MESURES**
contre 25 fr. en timbre-poste.

CONTROLEUR CENTRAD 715

10 000 ohms par volt continu ou alt. 35 sensibilités. Dispositif limitateur pour la protection du redresseur et du galvanomètre contre les surcharges. Montage intérieur réalisé sur circuits imprimés. Grand cadran 2 couleurs à lecture directe. En carton d'origine avec cordons, pointes de touche



Supplément pour housse en plastique. Prix 1.170

LAMPÈMÈTRE DE SERVICE



CENTRAD 751
Complet avec mode d'emploi. 39.530

**- AFFAIRE EXCEPTIONNELLE -
SUPER 7 TRANSISTORS DE GRANDE
MARQUE. HF accordée, toute la
gamme OC garantie. Cadre incorporé.
Antenne télescopique. Prise antenne-
auto. Coffret grand luxe.
Complet 37.600**

(Suite page ci-contre.)

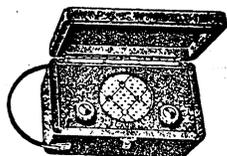
BAISSE SENSATIONNELLE sur nos ENSEMBLES ainsi que sur LAMPES & TRANSISTORS

TOUT NOTRE MATERIEL EST DE 1^{er} CHOIX ET GARANTI INTEGRALEMENT PENDANT 1 AN

Tous nos prix s'entendent taxes comprises mais port en sus. Par contre, vous bénéficierez du franco à partir de 7.500 F.
UNE GAMME COMPLETE DE MONTAGES QUI VOUS DONNERONT ENTIERE SATISFACTION (POUR CHACUN : DEVIS DETAILLES et SCHEMAS CONTRE 50 F)

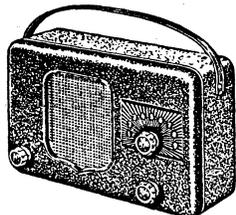
LE TRANSISTOR 2

(Décrit dans « Radio-Plans », octobre 1956.)



Dimensions : 190 x 110 x 95 mm.
Magnifique petit récepteur de conception nouvelle, équipé d'une diode au germanium et de deux transistors.
Ensemble complet en pièces détachées avec coffret 6.500

LE TRANSISTOR 3

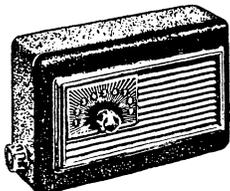


(Décrit dans « Radio-Plans », décembre 1957.)

Dimensions : 230 x 130 x 75.
Petit récepteur à amplification directe de conception moderne et séduisante, équipé d'une diode au germanium et de 3 transistors dont 1 HF.
Ensemble comp. en pièces détachées avec coffret 9.750

TRANSISTOR 3 REFLEX

(Décrit dans « Radio-Plans », juin 1958)



Dimensions : 195 x 130 x 65 mm.
Est un petit récepteur très facile à monter et dont les performances vous étonneront.
Ensemble complet en pièces détachées avec coffret. 12.950
Le récepteur complet en ordre de marche 14.950

LE BAMBINO

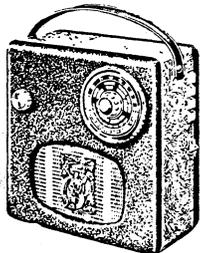
(Décrit dans le « Haut-Parleur » 15 novembre 1958.)

Dimensions : 245 x 195 x 115 mm
Petit récepteur tous courants à 3 lampes - valve, cadre Ferrocube 3 gammes (PO-GO-BE). Réalisation d'une extrême facilité et d'un prix tout particulièrement économique.

Ensemble comp. en pièces détachées avec coffret. 11.500
Le récepteur complet en ordre de marche 13.500

LE MARAUDEUR

(Décrit dans « Radio-Plans » de mai 1957).
Dimensions : 200 x 200 x 100 mm.
4 lampes à piles, série économique (DK96, DF96, DAF96 et DL96) bloc 4 touches à poussoir (PO - GO - OC et BE), HP elliptique 10 x 14



Complet en pièces dét. 12.375
avec lampes et coffret. 1.210
Le jeu de piles 1.210
Le récepteur complet en ordre de marche 15.675

LE RADIOPHONIA 5

(Décrit dans « Radio-Plans », nov. 1956.)
Dimensions : 460 x 360 x 200 mm.
Magnifique ensemble RADIO et TOURNE-DISQUES 4 vitesses, de conception ultra-moderne.

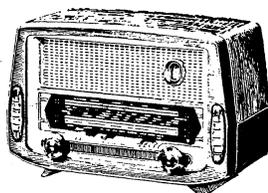
Ensemble complet en pièces détachées 25.300
Le récepteur complet en ordre de marche 28.600

NOUVEAUTE

LE CADET

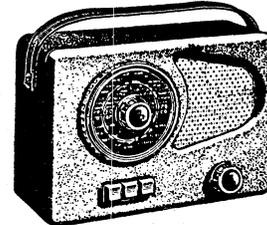
(Décrit dans « Radio-Plans » mars 1959). Changeur de fréquence 3 lampes + œil + valve. 4 gammes : PO, GO, OC et BE. En élégant coffret en matière moulée (vert ou marron : à spécifier à la commande).

Prix forfaitaire pour l'ensemble complet en pièces détachées 15.500
Prix spécial pour le poste complet en ordre de marche 17.500



TRANSISTOR 4 REFLEX

(Décrit dans « Radio-Plans », décembre 1958.)



Dimensions : 195 x 130 x 70 mm.
Un petit montage à 4 transistors, particulièrement séduisant par sa simplicité de montage et son rendement.

Ensemble comp. en pièces détachées avec coffret 15.950
Le récepteur complet en ordre de marche 19.950

LE TRANSISTOR 5 REFLEX P.P.

Mêmes présentation, dimensions et montage que ci-dessus, mais comporte un 5^e transistor pour l'étage push-pull.
Ensemble complet en pièces détachées avec coffret. 19.450
Le récepteur complet en ordre de marche 23.450

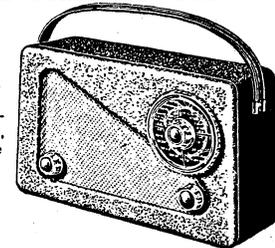
LE TRANSISTOR 5

(Décrit dans « Radio-Plans », mai 1958.)
Dimensions : 250 x 160 x 85 mm.
Montage éprouvé, facile à construire et à mettre au point.

Ensemble complet, en pièces détachées avec coffret. 16.500
Le récepteur complet en ordre de marche 20.250

LE TRANSISTOR 6

(Décrit dans « Radio-Plans », octobre 1958)



Dimensions : 260 x 155 x 85 mm.
Récepteur push-pull procurant des auditions très puissantes, dénuées de souffle. Il est utilisable en « poste-auto ».
Ensemble complet en pièces détachées avec coffret. 19.500
Le récepteur complet en ordre de marche 23.500

LE JUNIOR 56

(Décrit dans « Radio-Plans » de mai 1956.) Dim. : 300 x 230 x 170 mm). Changeur de fréquence 4 lampes, 3 gammes + BE. Cadre incorporé.

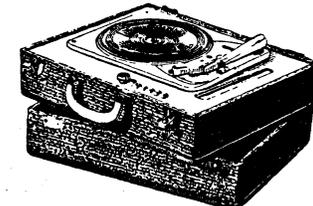
Ensemble complet en pièces détachées 12.925
Le récepteur complet en ordre de marche 14.850

LE SENIOR 57

(Décrit dans le « Haut-Parleur », novembre 1956.) Dimensions : 470 x 325 x 240 mm.

Ensemble complet en pièces détachées 18.425
Le récepteur complet en ordre de marche 20.625

LE SÉLECTION



(Décrit dans le « H.-P. » du 15 janvier 1959). Electrophone portatif à 3 lampes. Tonalité par sélecteur à touches. Mallette 2 tons. Décor luxe.
Ensemble en pièces détachées 19.500
Poste complet en ordre de marche 21.950

LAMPES GRANDES MARQUES

(PHILIPS, MAZDA, etc.) EN BOITES CACHETÉES D'ORIGINE

ABC1..... 1.500	EBL21..... 1.187	EL86..... 633	UF89..... 475	6L6..... 1.345
ACH1..... 1.950	EC86..... 1.977	EL90..... 435	UL41..... 712	6M6..... 1.108
AF3..... 1.300	EC92..... 554	EM4..... 870	UL84..... 633	6M7..... 1.028
AF7..... 1.050	ECC40..... 1.108	EM34..... 791	UM4..... 791	6M7..... 1.464
AL4..... 1.350	ECC81..... 712	EM80..... 554	UY42..... 475	6N8..... 554
AZ1..... 554	ECC82..... 712	EM81..... 554	UY85..... 435	6P9..... 514
AZ11..... 800	ECC83..... 791	EM84..... 791	UY92..... 435	6Q7..... 870
AZ12..... 1.200	ECC84..... 712	EM85..... 554	1A7..... 1.150	6SQ7..... 1.150
AZ41..... 633	ECC85..... 712	EY51..... 791	1L4..... 633	6U8..... 712
CBL6..... 1.464	ECC88..... 1.464	EY81..... 673	1R5..... 594	6V4..... 357
CL4..... 1.650	ECC91..... 1.108	EY82..... 514	1S5..... 554	6V6..... 1.187
CL7..... 870	ECF1..... 1.187	EY86..... 673	1T4..... 554	6X2..... 791
DAF91..... 554	ECF80..... 712	EY88..... 791	2A3..... 1.350	6X4..... 357
DAF96..... 554	ECF82..... 712	EZ4..... 870	3A4..... 673	9BM5..... 514
DCC90..... 1.100	ECH3..... 1.187	EZ40..... 594	3A5..... 1.100	9P9..... 514
DF67..... 968	ECH11..... 1.750	EZ80..... 357	3Q4..... 594	9U8..... 712
DF91..... 554	ECH21..... 1.345	EZ81..... 435	3S4..... 594	12AT7..... 712
DF92..... 633	ECH42..... 633	GZ32..... 1.028	3V4..... 791	12AU6..... 514
DF96..... 554	ECH81..... 554	GZ41..... 396	5U4..... 1.028	12AU7..... 712
DK91..... 594	ECH83..... 633	PABC80..... 870	5Y3GB..... 594	12AV6..... 435
DK92..... 594	ECL11..... 1.750	PCC84..... 712	5Y3GB..... 594	12AX7..... 791
DK96..... 594	ECL80..... 594	PCC85..... 712	5Z3..... 1.028	12BA6..... 366
DL67..... 968	ECL82..... 791	PCC88..... 1.464	6A7..... 1.187	12BE6..... 554
DL92..... 594	EF6..... 949	PCF80..... 712	6A8..... 1.187	12N8..... 554
DL93..... 673	EF9..... 1.028	PCF82..... 712	6AK5..... 1.108	24..... 1.108
DL94..... 791	EF11..... 1.450	PCL82..... 791	6AL5..... 435	25A6..... 1.464
DL95..... 594	EF40..... 870	PL36..... 1.582	6AQ5..... 435	25L6..... 1.464
DL96..... 594	EF41..... 633	PL38..... 2.571	6AU6..... 514	25Z5..... 1.028
DM70..... 673	EF42..... 791	PL81F..... 1.108	6AV6..... 435	25Z6..... 870
DM71..... 673	EF80-EF85..... 594	PL82..... 594	6BA6..... 396	35..... 1.108
DY86..... 673	EF86..... 712	PL83..... 594	6BE6..... 554	35W4..... 475
E443H..... 1.350	EF89..... 475	PY1..... 673	6BM5..... 514	3Z5..... 949
EAS0..... 1.028	EF93..... 396	PY82..... 514	6BQ6..... 1.582	42..... 1.108
EABC90..... 870	EF94..... 514	PY88..... 791	6BQ7..... 712	43..... 1.108
EAF42..... 594	EF97..... 514	UABC80..... 870	6C5..... 1.108	47..... 1.108
EB4..... 1.108	EF98..... 514	UAF42..... 594	6C8..... 1.108	50B5..... 752
EB41..... 1.108	EK90..... 554	UBC41..... 475	6CB6..... 712	50L6..... 1.108
EB91..... 435	EL3..... 1.187	UBC81..... 475	6CD6..... 1.977	57..... 1.108
EBC3..... 1.028	EL11..... 850	UBF80..... 554	6D6..... 1.108	58..... 1.108
EBC41..... 475	EL36..... 1.582	UBF89..... 554	6E8..... 1.464	75..... 1.108
EBC81..... 475	EL38..... 2.571	UBL21..... 1.187	6F5..... 1.028	77..... 1.108
EBC91..... 435	EL39..... 2.571	UBL42..... 633	6F6..... 1.028	78..... 1.108
EBF2..... 1.108	EL41..... 514	UCH81..... 554	6H6..... 1.345	80..... 594
EBF11..... 1.450	EL42..... 712	UCL11..... 1.750	6H8..... 1.187	117Z3..... 791
EBF80..... 554	EL81F..... 1.108	UCL82..... 791	6J5..... 1.028	506..... 791
EBF83..... 633	EL82..... 594	UF41..... 633	6J6..... 1.108	807..... 1.582
EBF89..... 554	EL83..... 594	UF42..... 949	6J7..... 1.028	1561..... 791
EBL1..... 1.345	EL84..... 475	UF85..... 514	6K7..... 943	1893..... 594

DIODES AU GERMANIUM et TRANSISTORS

OAO70... 179	OAB85... 198	OC44... 1.345	OC45... 1.108
OC70... 791	OC71... 870	OC72... 1.028	

Pour tous autres types, veuillez nous consulter (enveloppe timbrée)

GARANTIES 1 AN

TOUJOURS LE PLUS GRAND CHOIX DE TOURNE-DISQUES 4 VITESSES aux meilleurs prix...



RADIOHM 4 VITESSES, nouveau modèle. 6.850
RADIOHM 4 VITESSES ancien modèle. 6.850

(Prix spéciaux par quantités).

PATHE MARCONI Mélo-dyne 7.350
4 vitesses dernier modèle 129.
DUCKETET - THOMSON 10.500
T 64
PATHE MARCONI Changeur 45 tours. Type 319... 15.000
MALLETTE RADIOHM, 4 VITESSES. 9.250

et la dernière nouveauté!...
Platine RADIOHM, 4 vitesses A TÊTE STÉRÉO. 8.850
PHONIQUE.

NORD RADIO

149, RUE LAFAYETTE - PARIS (10^e)
TRUDAINE 91-47 - C.C.P. PARIS 12977-29
Autobus et Métro : Gare du Nord

AUX MEILLEURES CONDITIONS TOUTES PIÈCES DÉTACHÉES DE RADIO
Consultez-nous!
CATALOGUE GÉNÉRAL 1959 CONTRE 100 F EN TIMBRES



**M
I
N
I
D
Y
N
E**

POSTE MINIATURE A 6 TRANSISTORS + diode PO-GO, cadre 140 mm. HP 6 cm. Gros aimant 3 MF - BF 400 mW avec 2 transfos, 1 driver - 1 sortir. Coffret gainé 2 tons. 180x60x105 mm.

Complet en pièces détachées avec schéma et plan. Prix forfaitaire net... **18.900**



AMPLI HI-FI 4 W 5 POUR ÉLECTROPHONE 3 lampes : 1x12AU7 - 1xEL84 - 1xEZ80, 3 potentiomètres : un grave - un aigu - une puissance. Matériel et lampes sélectionnés.

Montage : Baxendall à correction établie.
Complet en pièces détachées avec schéma et plan..... **7.800**



Ampli HI-FI TR 229

CLASSE INTERNATIONALE

Ce pré-amplificateur et amplificateur 17 W a été décrit dans la rubrique BF de la revue **Toute la Radio**, numéro d'octobre 1958.

EF86 - 12AT7 - 12AX7 - 2xEL84 - EZ81 - Préampli à correction établie - 2 entrées pick-up haute et basse impédance. - 2 entrées radio AM et FM. - Transfo de sortie : GP 300 CSF. Graves - aigus - relief - gain - 4 potentiomètres séparés. Polarisation fixe par cellule oxydée. Réponse : 15 à 50.000 Hz. Gain : aigus + 15 dB. - Graves 18 dB + 25 dB. Présentation moderne et élégante en coffret métallique givré.

Équipé en matériel professionnel.
Complet en pièces détachées..... **29.500**
Câblé : 38.000 F. Schémas et plans contre 300 F.

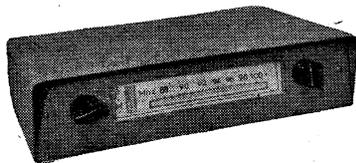


TRANSIDYNE AUTOSIX

Super 6 transistors push-pull 2xOC72. Haut-parleur spécial BE-PO-GO, clavier 5 touches, cadre antenne, prise auto. Prise PU 2 piles, une 9 volts HF, une 9 volts BF. Équipé de transistors HF américains. Complet, en pièces détachées avec coffret..... **25.000**



TUNER FM 229



7 tubes, avec ruban EM84, platine HP câblée. Sensibilité : 2 mV. Documentation sur demande. En pièces détachées ou câblé.
(Décrit dans « Radio-Constructeur » de juin 1959.)

Une Affaire sensationnelle !

Changeur de Disques PHILIPS 4 vitesses, modèle 1959. Emballage d'origine (quantité limitée)..... **12.900**

RADIO-VOLTAIRE

155, avenue Ledru-Rollin, PARIS-XI^e - ROQ. 98-64

C.C.P. 5608-71 - PARIS

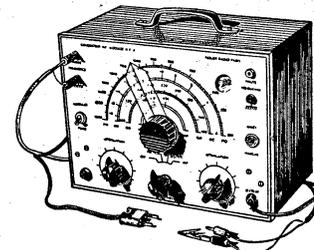
Facilités de stationnement

PUBLICITÉ RAPPY

AU SERVICE DES AMATEURS-RADIO

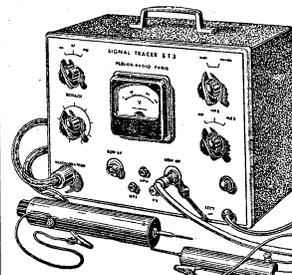
GÉNÉRATEUR H F MODULÉE TYPE H F 4

décrit dans le « H.-P. » du 15 février 1959 (Dimensions : 27x20x15 cm). Poids : 4 kg. S'utilise pour la mise au point finale des postes ainsi que pour le dépannage. Il permet l'alignement des transfos MF, le réglage des circuits d'accord et oscillateurs d'un poste. Il fournit également une oscillation BF, ce qui permet d'intervenir dans les étages BF. En pièces détachées. **14.900**
En ordre de marche avec acces. **21.000**



Frais d'envoi pour la métropole : 650 F.
Notice contre 50 F en timbres.

SIGNAL-TRACER ST 3 AVEC MULTIVIBRATEUR



Cet appareil permet d'appliquer la méthode **Dynamique** de dépannage, dite « Signal Tracing ». Il facilite la recherche des pannes au point qu'elle devient presque automatique. S'utilise en Radio et en Télévision. Permet quantités d'autres utilisations, c'est une véritable « bonne à tout faire » du dépannage radio. Dim. 27x20x15 cm. Poids : 5 kg. Toutes pièces détachées et fournitures, multi-vibrateur, sonde HF et connecteur BF..... **19.610**
Livré en état de marche..... **29.500**
Tous frais d'envoi pour la métropole. **650**

Documentation contre 50 F.

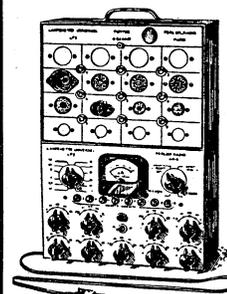
Pour connaître à fond les remarquables possibilités de cet appareil, lisez le livre « Signal-Tracer », 68 pages, format 16x24. Franco..... **580**

Vous pouvez maintenant monter facilement vous-même votre

LAMPÈMÈTRE UNIVERSEL LP 5

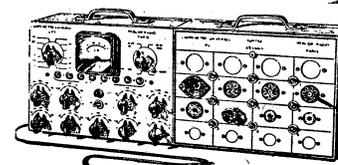
UN APPAREIL QUI NE SERA JAMAIS DÉMODÉ...
CAR IL PERMET LA VÉRIFICATION DE TOUTES LES LAMPES ANCIENNES... PRÉSENTES... ET FUTURES

Il comprend, dans un coffret, le lampemètre proprement dit, et dans un autre coffret, les supports des lampes d'essai. L'ensemble peut être monté verticalement ou horizontalement. Veuillez nous le préciser et nous indiquer la tension de votre secteur.



Dimensions :
27x20x13 cm

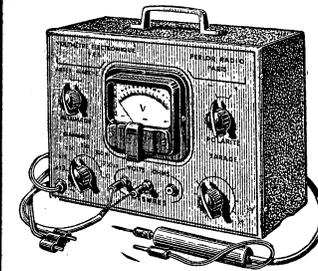
Poids : 4,5 kg



PRIX DU LAMPÈMÈTRE LUI-MÊME en pièces détachées..... **15.150**
PRIX DU PUPITRE D'ESSAIS en pièces détachées..... **6.050**
LAMPÈMÈTRE et PUPITRE D'ESSAIS complets en ordre de marche..... **29.000**

TOUS FRAIS D'ENVOI MÉTROPOLE :
LE LAMPÈMÈTRE : **650**; LE PUPITRE : **450**; LES 2 APPAREILS : **800**
(Description complète contre 100 F en timbres.)

VOLTMÈTRE ÉLECTRONIQUE VE 6



Voltmètre caractérisé par une **très forte impédance d'entrée** : 10 mégohms sur toutes les sensibilités. Il se substitue au contrôleur universel lorsque celui-ci devient incompetent — 6 sensibilités de 3 à 750 V. Mesure les tensions continues, et également les tensions alternatives MF et BF grâce à ses **sondes détectrices**. Peut être utilisé en ohmmètre, mégohmmètre électronique.

Dimensions : 27x20x15 cm. Poids : 4 kg
Toutes pièces détachées et fournitures..... **19.575**
Livré en état de marche..... **29.000**

Tous frais d'envoi pour la métropole : 650 F.
Documentation contre 50 F.

TOUTES LES PIÈCES DÉTACHÉES DE NOS ENSEMBLES PEUVENT ÊTRE FOURNIES SÉPARÉMENT

Pour votre documentation, vous pouvez nous demander :
NOTRE CATALOGUE SPÉCIAL « PETITS MONTAGES »
Recueil de petits montages simples à lampes sur secteur ou sur piles et à transistors.
Envoi contre 50 F en timbres.

NOTRE CATALOGUE SPÉCIAL « APPAREILS DE MESURES » qui contient plus de 12 des principaux appareils de mesures que vous pourrez acquérir à votre choix soit en pièces détachées soit en ordre de marche.
Envoi contre 50 F en timbres.

NOTRE CATALOGUE GÉNÉRAL qui comporte les catalogues ci-dessus et en sus : pièces détachées, récepteurs, tous modèles, amplis, outillage, etc., etc.
Envoi contre 200 F en timbres.

ATTENTION! TOUTS NOS PRIX S'ENTENDENT « TOUTES TAXES COMPRISES »

PERLOR-RADIO

« Au service des Amateurs-Radio » Direction : L. Périconne
16, rue Hérold, PARIS (1^{er}). Tél. : CEN 65-50. C.C.P. Paris 5050-96

Expéditions toutes directions contre mandat joint à la commande.

Contre remboursement pour la métropole seulement.

Ouvert tous les jours (sauf dimanche) de 9 h. à 12 h. et de 13 h. 30 à 19 h.

FUB. J. BONNANGE

TERAL

26 bis et ter, rue TRAVERSIÈRE, PARIS-12^e

DORIAN 87-74. C.C.P. PARIS 13 039-66

MÉTRO : GARE DE LYON et LEDRU-ROLLIN

- **AGENT GÉNÉRAL** : Radiola, Schneider, Pygmy, Arco, Martial, Clarville.
- **GROSSISTE OFFICIEL** : Portenseigne ; Tissus Aéria ; fers Engel, S. E. M., Micafer ; Coprim et tout le matériel professionnel Radiola.
- **MARCHÉ COMMUN** : Importateur direct de Sator, Toran, etc...

GRACE A CE CHOIX UNIQUE DES PLUS GRANDES MARQUES

TERAL peut satisfaire sa nombreuse clientèle tant en récepteurs F. M. qu'en postes de chevet... tant en rasoirs électriques qu'en fers à repasser (sans oublier ventilateurs, radiateurs, aspirateurs, aspire-buées) tant en postes à transistors de toutes les grandes marques... en passant par les magnétophones « sérieux ». **DE L'ELECTRO-MÉNAGER AUX TÉLÉVISEURS VOUS TROUVEREZ TOUT CHEZ TERAL...**

ET D'ABORD UN SERVICE-VENTE

Souriant, compétent, rapide, spécialisé dans la pièce détachée
Radio et TV, semi-conducteurs, téléguidage, sonorisation, etc., etc...

ET ENSUITE UN SERVICE-PROVINCE

accélééré auquel on peut demander...
...même les pièces les plus rares!

PRIX-CHOC "TERAL"

CHANGEUR sur les 45 tours pour.....	10.000
CHANGEUR sur les 4 vitesses, pour.....	11.900
CHANGEUR sur les 4 vitesses, d'importation.....	14.000
ÉLECTROPHONE pour 110-220 V, altern., 4 vit.....	16.900
POSTE A 6 TRANSISTORS pour.....	18.900
POSTE A 6 TRANSISTORS + 2 DIODES pour.....	19.900
MAGNÉTOPHONE petit modèle pour.....	29.900
HAUT-PARLEUR « HI-FI » importation anglaise pour...	13.900

CHEZ TERAL

les transistors moins chers que partout ailleurs. Pour vous convaincre, demandez les prix.

Un exemple :
2 TRANSISTORS BF pour **1.000**

AMPLIS

« MERLAUD »

AMSN (4 W modulés).....	17.500
AM10N (push-pull ; 10 W modulés).....	23.650
Prix.....	23.650
AM7 (pour chaînes « Hi-Fi » en adaptant un H.P. spécial de 800 ohms), 7 W.....	2.1635
Prix.....	2.1635
AM15N (2 prises micro réglables par potentiomètre) 12 W.....	29.685
HFM12 (préampli + ampli de puissance) 10 W.....	48.680
AM25 (push-pull) 28 W modulés.....	48.680
AM75 (push-pull) 75 W modulés.....	85.000

Le « Rock and Roll »

Complet, en pièces détachées..... **14.900**

Amplis en ordre de marche :

Le « B.T.H. UL 30 ».....	7.950
Le « B.T.H. UL 40 ».....	19.400
Le « B.T.H. UL 65 ».....	20.250

FERS A SOUDER

ENGEL

60 W. - 110-220 V.....	7.380
100 W. - 110-220 V.....	9.980

ÉTUDIANTS

qui voulez posséder ou renouveler votre outillage (fers, pinces, tournevis, etc...) votre carte vous donne droit à une :
REMISE PROFESSIONNELLE sur tout le matériel radio et T.V.

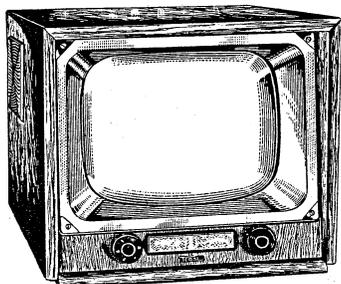
...et sur la
TROUSSE SPÉCIALE « E »

LE LABORATOIRE "TERAL" A TRAVAILLÉ POUR VOUS

EN METTANT AU POINT UNE GAMME INCOMPARABLE DE TÉLÉVISEURS
+ des 110° perfectionnés, déjà en vente dans nos magasins...
+ ainsi que des modèles à grande distance à réception unique, munis des derniers perfectionnements techniques en matière de télévision...

Les prix sont étudiés au plus juste, afin de rester fidèle à la politique TERAL de vendre de la marchandise de la meilleure qualité possible... au meilleur prix, COMME SEUL SON GRAND DÉBIT PEUT LUI EN DONNER LA POSSIBILITÉ.

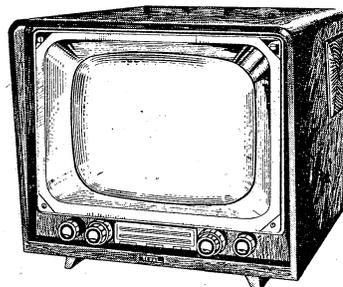
TÉLÉVISEUR 43/90° à concentration automatique RÉCEPTION JUSQU'A 100 km D'UN ÉMETTEUR



Multicanal 819 lignes, avec tube grand angle 90°. Entièrement alt. 110 à 245 V, équipé d'une platine distance avec contrôle automatique de gain vision et de volume son. Deux commandes seulement pour l'image et le son. Entrelacé rigoureux ; bande passante 9,7 cm/s ; 6 canaux ; 18 lampes ; réjection son : 44 dB. Châssis base de temps et alimentation..... **33.949**
Platine H.F. rotacteur, câblée et étalonnée (gain total 86 dB, soit une sensibilité-son de 30 microvolts) avec les 10 lampes : ECC84, ECF80, 4 x EF80, 6AL5, EL84, EBF80, ECL82 et un canal au choix.
Prix..... **18.987**
Tube 43/90° 17 AVP4..... **22.791**
CHÂSSIS COMPLET..... **75.727**
en pièces détachées avec platine, lampes, tube cathodique, H.-P., etc. Ébénisterie grand luxe, forme nouvelle visière (bois au choix), complète avec masque, glace, décor, H.-P., tabatière, boutons..... **16.500**
COMPLET, en ordre de marche..... **99.900**

TÉLÉVISEUR 54/90°

Châssis base de temps avec lampes et H.P..... **34.055**
Platine H.F. son-vision avec rotacteur, câblée réglée avec les 10 lampes..... **18.899**
Tube cathodique 54/90° 21 ATP4..... **31.671**
COMPLET, en pièces détachées, avec platine réglée tube, H.P., lampes, etc..... **84.615**
Ébénist. grand luxe, forme nouv. avec visière, masque glace, décor, H.P., tabatière..... **20.500**
Complet, en ordre de marche (sans ébénisterie)..... **112.900**



★ Un TÉLÉVISEUR 43/80° super-distance. Réception jusqu'à 200 km de l'émetteur ; 20 lampes ; canal au choix ; ébénisterie forme visière. Garanti totalement 1 AN (tube et lampes compris). Complet en ordre de marche..... **99.500**

Un aperçu du catalogue

TERAL-TRANSISTORS

En pièces détachées

MONTAGE A 1 DIODE pour.....	1.070
MONTAGE A 1 TRANSISTOR pour.....	2.375
MONTAGE A 2 TRANSISTORS pour.....	8.035
MONTAGE A 2 TRANSISTORS-RE-FLEX pour.....	11.624
MONTAGE A 3 TRANSISTORS pour.....	9.585
MONTAGE A 3 TRANSISTORS-RE-FLEX pour.....	12.725
MONTAGE A 5 TRANSISTORS pour.....	18.400
Montage à 6 transistors avec sortie push-pull pour.....	20.700

CHEZ TERAL : COMPLET veut dire avec transistors, HP, ébénisterie, etc. ET TOUT LE PETIT MATÉRIEL

Montage à 6 transistors avec ondes courtes pour.....	21.200
Montage à 6 transistors avec clavier et bobinage pour antenne-voiture pour.....	22.500
Montage à 6 transistors avec commutation antenne-cadre pour.....	22.500
Montage miniature à 6 transistors (18 x 12 x 11 cm) pour.....	21.270
Montage à 7 transistors + 1 diode pour.....	23.950
Montage à 7 transistors pour.....	23.985
Montage à 7 transistors 4 gammes dont bande chalutier pour.....	24.100

Tous ces montages sont fournis avec DES TRANSISTORS AMÉRICAINS 1^{er} CHOIX

PLATINES

Séréophonique 4 vitesses « Radiohm » avec la tête.....	8.850
Platine semi-professionnelle Hi-Fi avec la nouvelle tête à réluctance variable (20 à 20.000 périodes/sec).....	16.500
« Pathé Marconi ».....	7.350
« Radiohm ».....	6.850
« Teppaz » « Visseaux ».....	6.850
« Ducretet T 64 ».....	10.500
« Eden ».....	6.850

ÉLECTROPHONES

● Le « Surboom » 4 vitesses Complet, en pièces détachées.....	18.710
Complet, en ordre de marche.....	26.500
● LE « CALYPSO » (Décrit dans le « Haut-Parleur » n° 977) Complet, en pièces détachées.....	27.920
Complet, en ordre de marche. Avec changeur automatique « PATHÉ MARCONI ».....	45.800
● L'électrophone avec changeur Trois H.P. ; 4 W ; changeur « B.S.R. » sur les 4 vit. ; tête normale MAIS possibilité d'adapter une tête stéréophonique. Présentation luxueuse. Complet, en ordre de marche.....	38.500

CHANGEURS

B.S.R. Sur les 4 vit., importation anglaise	
Absolument automatique sur les 4 vitesses, même en mélangeant les disques ! 16, 33, 45 et 78 tours. Avec tête à réluctance variable.....	20.200
Prix exceptionnel.....	17.930

HAUT-PARLEURS

GE GO « Hi-Fi »

Soucoupe et super-soucoupe pour sonorisation intérieure ou extérieure. Ils donneront à vos amplis le rendement maximum!

AUDAX

Les T4-PB7 ; T7-13PB8 ; T7-25PB9 ; W circulaire ; W elliptique sont disponibles... ainsi que le dernier transfo de sortie « Hi-Fi ». Tu 101.

SUPERSONIC « Hi-Fi »

T W 15 (15 W).....	11.500
T W 30 (30 W).....	17.700
T W 60 (60 W).....	27.100
T W 8 (pour stéréo).....	5.000

Et toujours à votre disposition :

LE LABORATOIRE « TERAL »

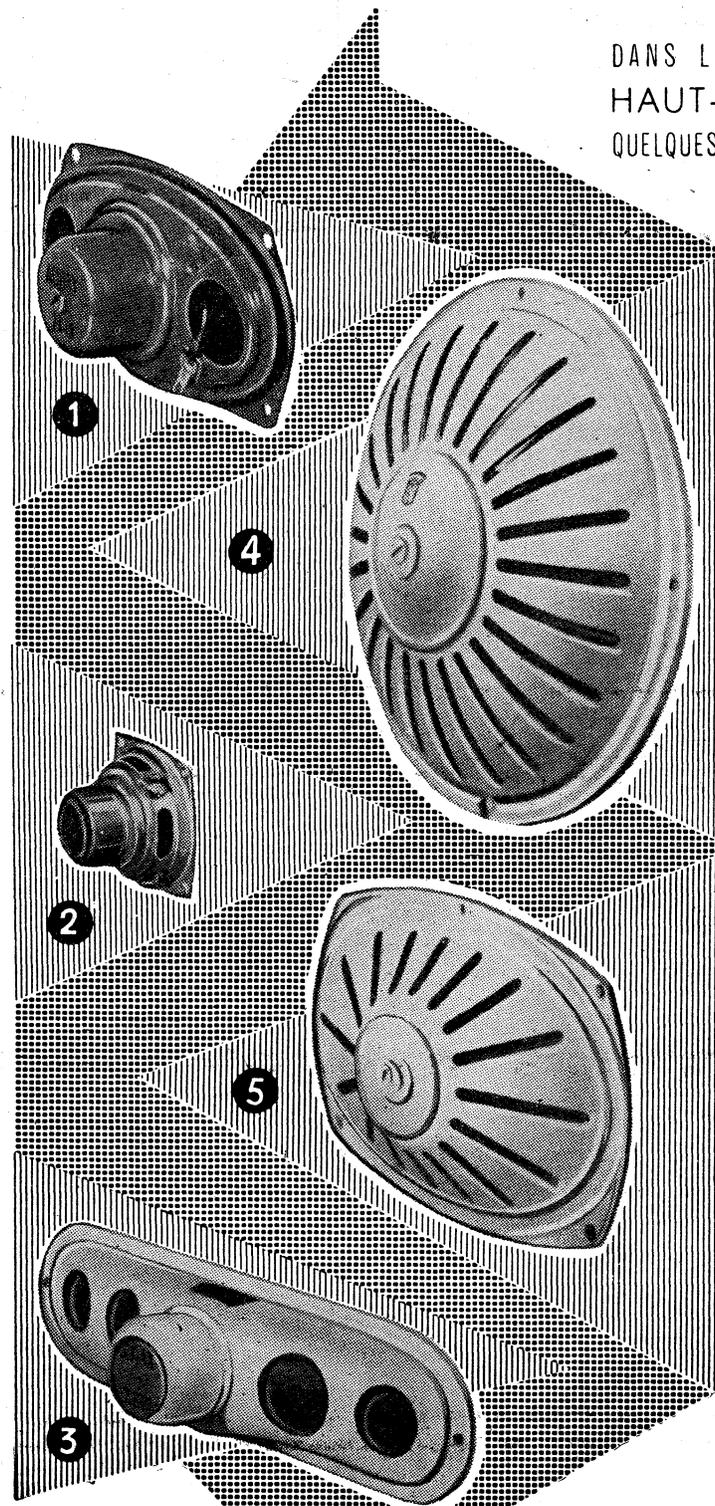
avec des techniciens, toujours prêts à vous conseiller, à vous guider, à mettre au point vos RÉALISATIONS « TERAL »

EXPÉDITIONS

Contre remboursement ou mandat à la commande. Hors métropole : 50 % à la commande. Militaires : (les autorités n'acceptant pas les envois contre remboursement) contre mandat de la totalité à la commande.



*Audax
au service
de votre
renommée
par sa
réputation
mondiale*



DANS LA GAMME TRÈS VASTE DES
HAUT-PARLEURS "AUDAX"
QUELQUES MODÈLES DE GRANDE ACTUALITÉ

T7-13 PB 8

① Les caractéristiques de ce haut-parleur elliptique le désignent pour l'équipement des récepteurs « Miniature » à transistors de hautes performances.

T4 PB 7

② Haut-parleur de dimensions très réduites et à caractéristiques étudiées pour la réalisation de récepteurs « Subminiature ».

T7-25 PB 9

③ Haut-parleur de forme très allongée (7 cm X 25 cm) spécialement conçu pour téléviseurs et électrophones comportant le haut-parleur de face, selon la tendance nouvelle.

W, CIRCULAIRE

④ Haut-parleur circulaire type inversé d'une présentation très décorative avec sorties dissimulées; se recommande pour toutes les réalisations à haut-parleur apparent.

W, ELLIPTIQUE

⑤ Haut-parleur elliptique de mêmes caractéristiques que le précédent et d'une présentation décorative identique, convient par sa forme aux réalisations dont les dimensions ne s'accroissent pas de l'emploi d'un haut-parleur circulaire.

AUDAX

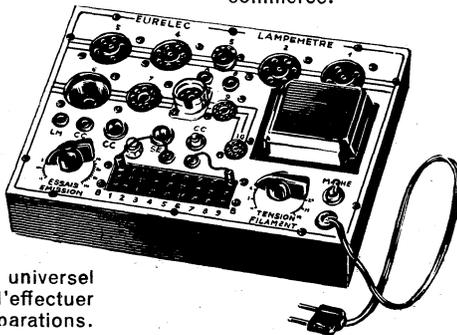
S. A. au capital de 288 millions de francs

45, AV. PASTEUR · MONTREUIL (SEINE) AVR. 50-90 (7 LIGNES GROUPÉES)
Dép. Exportation: SIEMAR, 62 RUE DE ROME · PARIS-8^e LAB. 00-76

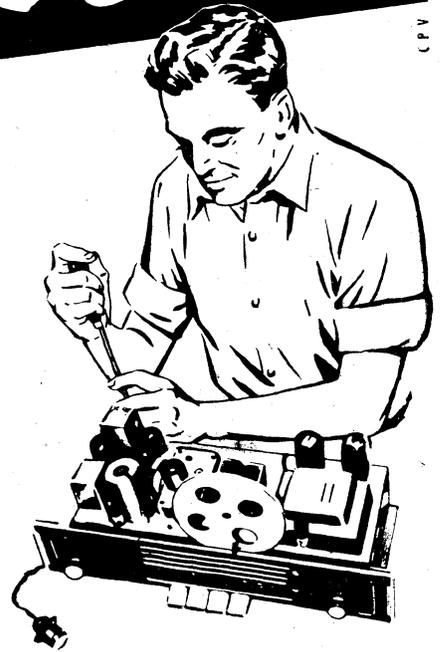
Votre situation doit S'AMÉLIORER



Ce contrôleur universel vous permet d'effectuer toutes vos réparations.

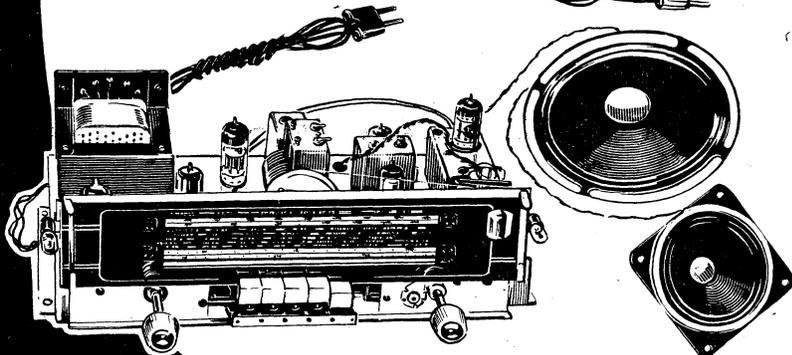


Ce lampemètre est utilisable pour toutes les lampes d'commerce.



L'enseignement d'Eurelec allie la technique et la pratique. Voici quelques uns des appareils que vous construirez et qui resteront votre propriété.

Vous monterez ce générateur HF en utilisant la technique des circuits imprimés.



Vous construirez entièrement par vous-même ce récepteur superhétérodyne sept lampes, quatre gammes d'ondes, prise pick-up, etc.

A L'AVANT-GARDE DU PROGRÈS

Vous connaissez la radio : sa technique vous passionne et l'électronique a besoin de techniciens. Pourquoi ne pas vous perfectionner méthodiquement ? EURELEC vous propose des cours par correspondance traitant des problèmes les plus récents où interviennent les circuits imprimés, les transistors, etc...

UN MATÉRIEL DE QUALITÉ

Vous recevrez avec l'enseignement toutes les pièces nécessaires à de nombreux montages de qualité : récepteurs de différents modèles, contrôleur universel, générateur, lampemètre, émetteur expérimental, etc... Vous posséderez ainsi des appareils de mesure de valeur et un récepteur de classe.

LES PLUS GRANDS AVANTAGES

Chaque groupe de leçons vous est envoyé contre de minimes versements de **1.750 frs** à la cadence qui vous convient. Vous n'avez ni engagements à prendre, ni traites à signer. Vous restez libre de vous arrêter quand il vous plaît. Dès votre inscription, vous profitez de tous les avantages réservés à nos correspondants : renseignements personnels, conseils, assistance technique, etc..

GRATUITEMENT :

Pour avoir de plus amples renseignements sur les offres exceptionnelles dont vous pourrez profiter, demandez notre brochure en couleurs, gratuitement et sans engagement ! Il vous suffit de découper ou de recopier le bon ci-contre et de l'envoyer sans retard à EURELEC



EURELEC

INSTITUT EUROPÉEN D'ÉLECTRONIQUE

14, rue Anatole France - PUTEAUX - PARIS (Seine)

BON

Veuillez m'envoyer **gratuitement** votre brochure illustrée **462**

NOM

PROFESSION.....

ADRESSE

SOCIÉTÉ B. G. MÉNAGER

MARCHANDISES NEUVES HORS COURS

Postes portatifs transistors PO et GO.
Valeur 38.500. Prix..... **22.900**
Modèle à..... **18.900**
Sèche-cheveux air chaud. Neuf, Emballage usine..... **5.950**
Ventilateur 110 ou 220 V..... 3.800
Moteurs courant lumière, 2 fils (110 et 220 V). Carcasse forte. Roulements à billes SKF. Bobinage cuivre.
0,35 CV, 1.500 tr/mn..... **8.590**
0,50 CV, 1.500 tr/mn..... **10.675**
3/4 CV, 1.500 tr/mn..... **12.990**
1 CV, 1.500 tr/mn..... **17.900**
Moteurs triphasés, 220 x 380, carcasse fonte, garantis 1 an.
0,75 CV, 1.500 tr/mn à 3.000... **11.550**
1 CV... **12.980** 2 CV... **15.730**
3 CV... **19.690** 5 CV... **26.200**
Nous expédions tous roulements à billes sous 48 heures.
Micromoteurs asynchrones, 3-5 ou 30 tr/mn..... 4.200
Petits moteurs triphasés 1/5 CV 220 V. Prix..... 4.900

Boîte de contrôle VOC voltmètre, ampèremètre milli 16 contrôles 110 ou 220. **4.250**
Transfos 110-220 réversibles.
1 A..... **1.760** 2 A..... **2.730**
3 A..... **4.400** 5 A..... **6.900**
Régulateur de tension automatique pour radio et téléviseur 180 à 200 W. Valeur 18.000. Vendu..... **12.500**
6 téléviseurs 43 cm multicanaux. 69.000
6 postes Ducretet-Thomson, 4 haut-parleurs, modulation de fréquence, neufs. Valeur 99.500. Vendus..... **55.000**
Petits moteurs silencieux, 110 ou 200. Prix..... 3.500
Poules de moteur, toutes dimensions. Ensemble moteur tourne-disque-pick-up Pathé Marconi, 4 vitesses microsillon, garanti 1 an, 110-220 V. Neufs... 7.990
Modèle 3 vitesses 220 V..... 4.900
Tourets 110 ou 220 V, avec meuble de 125x13x18 en 110 V..... 8.985
Coffret accessoires adaptables, poulie, porte-brosse..... 3.990

AFFAIRES ABSOLUMENT SENSATIONNELLES

Machine à laver Hoover de démonstrations avec essoreurs... 34.000
Groupes compresseurs 110 ou 220 V neufs complets, pression 2 k 800. Prix..... 18.700
8 k..... **33.850**
25 radiateurs infrarouge... 2.900
25 radiateurs butane..... 14.900
25 radiateurs catalyse.... 9.500
Auto-cuiseur S. E. B. en emballage d'origine avec notice.
S.E.B. 4..... **5.200**
S.E.B. 5,5..... **6.350**
S.E.B. 8..... **8.450**
Machine à laver Bloc Mors essor. centrif. Chauff. électr..... 49.000
50 rasoirs Philips. Valeur 9.000. Vendus pièce **6.900**, neufs gar. 1 an. Par 2 rasoirs **6.500** pièce.
25 rasoirs Visseaux. Valeur 8.500. Vendus pièce **5.300**, neufs gar. 1 an. Par 2 rasoirs **4.850** pièce.
1 machine à laver de démonstration 6 kg vestale Conord, valeur 158.500. Vendue..... 92.000
5 épilcheuses Moulinex... 9.450
6 poêles à Mazout Brandt neufs emballage d'origine, réglable de 80 m³ à 250 m³. 7.000 calories heures. Valeur 56.000. Vendus..... 27.500
20 aérateurs de cuisine Radiola. Neufs..... 5.750
2 machines à laver Thermor, 6 kg. Prix..... 69.000
Mach. à laver bloc Diener 5 kg. essor. pneumatique..... 65.000
1 mach. à laver Scholtés de démonstration..... 69.000
Bendix de démonstration entièrement automatique 110 ou 220 V (garantie 1 an)..... 75.000
10 ventilateurs de plafond, allure lente, hélice 900 mm, mono 110 V. Valeur 32.000, 2 vitesses. Vendus..... 16.900
200 fers à souder 110 ou 220 V. Prix..... 850

Très beaux **radiateurs électriques** à circulation d'eau, 50 % du tarif.
20 blocs moteurs neufs à essence Somotherm 2 temps, 1 1/2 CV. Faible consommation. **22.900** pièce. Garantie 1 an.
25 postes radio portatifs sur piles, complets avec antenne.... 14.900
10 cuisinières Brandt, 3 feux, 1 four avec thermostat, gaz et butane, neuves. Prix..... 32.800
Essoreuse centrifuge de démonstration..... 25.000
Aspirateurs neufs, emballages d'usine type balai 110-220 V av. tous les accessoires..... 18.150
3 aspirateurs Hoover 110 V, type balai, modèle de démonstration. Valeur 40.000. Vendus..... 19.500
50 postes Auto-radio Monarch, 6 lampes, modèle clavier, 6 et 12 V, complets. Neufs. Garantis 1 an. Prix..... 22.500
En 8 lampes..... **24.900**
25 Unités hermétiques Tecumseh S. A. à compresseur (pour frigo de 100 à 200 litres), 110 ou 220 V. 10 machines à laver Brandt. Prix..... 49.900
5 machines à laver, essorage centrifuge. Bonnet. Valeur 135.000. Vendues..... 79.000
6 machines à laver, 4 kg, 110-220 V, sans chauffage, avec bloc d'essorage. Prix..... 29.500
10 électrophones neufs, complets en valises, avec haut-parleur, amplificateur, lampes, tourne-disques, 4 vitesses, pick-up et microsillon, 110 et 220 V..... 17.995
Avec 2 haut-parleurs..... **22.900**
50 moulins à café, 110 V, neufs emballés, avec garantie..... 1.750
10 réfrigérateurs neufs, modèle 1958 équipé av. compresseur hermétique, Tecumseh. Garantis 5 ans. Valeur 125.000. Vendu..... 79.000

Petit socle bâti universel pour arbre porte-scie, bâti à meuler ou polir, tête de perceuse..... 5.985
100 réglettes fluo 1,20 m, 110 ou 220, complet avec transfo incorporé et starter sauf tube..... 2.650
Moteurs machines à coudre, pose instantanée, 2 allures : broderie, travail

normal. Complets avec rhéostat à pédale, poulies, courroies cordon, éclairage, garantis 2 ans..... **8.200**
Même ensemble sans éclairage, 1 vitesse. Prix..... 5.900
Perceuse portative 6 mm avec mandrin. Prix..... 6.750
En 13 mm..... **11.975**

SOCIÉTÉ B. G. MÉNAGER

20, RUE AU MAIRE, PARIS-3^e. Tél. : TUR. 66-96
Métro : ARTS ET MÉTIERS. — Ouvert même le dimanche.

UNE RÉUSSITE INDUSTRIELLE

Unique au monde



Type **430**
MULTIMÈTRE
International

- * **PROTECTION AUTOMATIQUE** contre toutes surcharges ou fausses manœuvres. (Breveté tous pays).
- * **TRÈS GRANDE SENSIBILITÉ 20.000 Ω PAR VOIT** alternatif et continu
- * **29 CALIBRES** 3 à 5.000 V. alt. et continu 50 μA à 10 A = 0-20 MΩ
- * **HAUTE PRÉCISION** Tolérances conformes aux normes U.T.E. c.c. : 1,5 % — c.a. : 2,5 %
- * **PRIX** sans concurrence.

COMPAGNIE GÉNÉRALE DE MÉTROLOGIE ANNECY BP 30 - FRANCE

LEADER DE LA MÉTROLOGIE INTERNATIONALE

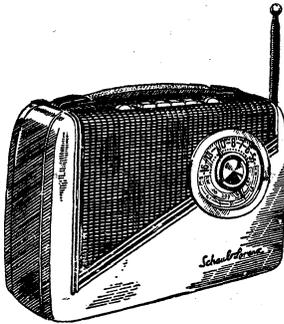
Agence de Paris, 16 rue Fontaine, 9^e - TRI 02-34

10 moteurs universels 1/4 CV, 110 V, d'un côté arbre et poulie, de l'autre accouplés avec petite pompe centrifuge. 10.000
Polissoirs pour brosses ou disques adaptables, 0,5 à 1,5 CV. Touret électro meule et brosse, 0,3 CV..... 17.200
10 compresseurs révisés sur socle avec moteur, courroie, condensateur, ventilation 110-220 V lumière, pour frigo. 14.500
Groupes électro-pompes Windt, neufs, 110 ou 220, courant lumière, turbine bronze, consomat. 400 W. Elevat. 22 m. Aspirat. 7 m. Garantis 1 an. La pièce... 27.390
Thermo-plongeur électr., 110 ou 220 V, élément blindé de 7 mm, 220 W. 1.380
500 W... **1.995** 1.000 W... **2.375**
Groupes élec. pompes immergés Jeumont, débit 4 m³, puits profond (38 m), 1 CV triphasé, 220-380.
Réservoir crépine, contacteur de pression.
25 groupes électro-pompes, moteurs 0,5 CV courant lumière, 110 ou 220 V, livrés complets sous pression avec réservoir 50 l. Contacteur autom. mano de pression crépine. Net..... 44.750
Garantis 1 an (pièces de rechange à volonté).
Pompe flottante 110-220, 1/2 CV, pour puits profonds 25 m. Débit 3.000 litres/heure. Neuve..... 44.500
Rasoirs Remington IV, emballage d'origine avec garantie 110-220. 7.950
Moulin à café 110 V. Peugeot... 1.790
2 aspirateurs Paris-Rhône, type balai, neufs. Avec accessoires, 110 V. 16.950
Chargeurs d'accus auto, belle fabrication, 12 et 6 V, 110 et 220. Fort débit, cordon et fusibles. Complets, garantis 1 an. Prix..... 8.675
Chargeur d'entretien, 110 et 220 V, 6 V ou 12. Garantis 2 ans..... 4.180
2 aspirateurs Tornado..... 19.500

Aspirateurs état neuf, utilisés en démonstration, complets avec accessoires. Conord, Electro-Lux..... 14.800
Brosses d'aspirateur..... 375
200 flexibles d'aspirateur..... 850
Cireuses utilisées en démonstration, état neuf. Garantis 1 an. Electro-Lux ou Conord..... 20.850
Machines à laver utilisées en démonstration, état neuf. Garantis 1 an. Laden Monceau, 7 kg..... 139.000
Laden Alma, 4,500 kg..... 89.000
Mach. à laver démarquée, 5 kg, chauff. gaz ville ou butane, bloc essoreur et pompe 110-220 V. Valeur 55.000, pour. 35.000
Mors n° 2, essor, centrif. 28.000
2 machines Brandt, essor, centr. pompe et minut. Valeur 81.000. Prix... 59.000
Super Lavix..... 39.000
Sauter 110 V, chauffage gaz... 59.000
Thomson gaz et sur 110 V... 59.000
5 Bendix entièrement automatiques. Valeur 148.000. La pièce..... 75.000
1 machine à laver Mors n° 1. 19.000
Mors 2x3 avec chauffage gaz pompe, essorage centrifuge et cuve de récupération. Valeur 124.000..... 69.000
Machines à laver Conord, essorage centrifuge. Chauffage gaz L2C, 3 kg. Valeur 89.000. Pour..... 49.000
2 machines à laver Conord, chauffage butane ou gaz, essor, centrifuge, 6 kg linge. Valeur 135.000. La pièce..... 69.000
Même machine sans pompe... **62.000**
2 machines à laver Hoover. Garantis 1 an, 110-220/essor, chauffante 3.500 kg. Valeur 75.000. Vendues..... 45.000
Réfrigérateurs Frigélux, utilisés en démonstration..... 49.000
Réfrigérateur d'absorption à partir de 19.000

Ces marchandises sont rigoureusement garanties 1 an. Expédition province chèque ou mandat à la commande. Port dû. Conditions de crédit sur demande. Liste complète des machines à laver contre un timbre de 25 francs. Vente, échange de moteurs d'occasion. Envoi gratuit tarifs de plus de 200 sortes de moteurs différents.

★ **5.000 POSTES** ★
Neufs et garantis



POSTE PORTATIF A PILE. 3 gammes d'ondes. 4 lampes. Cadre incorporé. Élégant coffret, avec piles.

Prix LAG **13.900**

POSTES PORTATIFS PILES ET SECTEUR. « SONORA » 3 gammes d'ondes. 7 lampes. Cadre incorporé avec piles. Valeur réelle 42.500.

Prix LAG **18.500**

« L.M.T. JUNIOR » 4 lampes + 1 redresseur sec. PO-CO.

Prix LAG **19.900**

Clavier à touches. Ferrocube, avec piles. « L.M.T. WEEK-END II » 2 gammes OC et PO-CO. Antenne télescop. et cadre incorporé, avec pile. **30.000**

« GOLF », 4 gammes OC et PO-CO. 5 lampes. Clavier à touches, 2 cadrans, Œil magique. Antenne télescopique avec piles. **27.000**

POSTES PORTATIFS A TRANSISTORS (PILES COM-PRISES). Poste à 8 transistors + 2 diodes. 3 gammes d'ondes avec prise spéciale pour antenne voiture. Coffret bois gainé. **37.000**

Poste à 8 transistors, mêmes caractéristiques que le précédent mais en coffret matière moulée (ivoire). **32.000**

« BAMBI » (Schaub-Lorenz). 3 gammes d'ondes. Réglage de tonalité (mais non réglable). **30.000**

« CADDY L.M.T. », 7 transistors + 2 diodes. PO-CO. Réglage de tonalité (mais non réglable). Valeur réelle : 41.440. Prix LAG **29.900**

Poste de poche. 7 transistors P.P. + diode. PO-CO. Poids : 800 gr. **24.900**

Poste à 6 transistors + diode. PO-CO. Prise antenne voiture. **19.900**

Poste à 6 transistors + diode. PO-CO. Grande marque. Prix **18.000**

Secteur uniquement

Le « HOME »

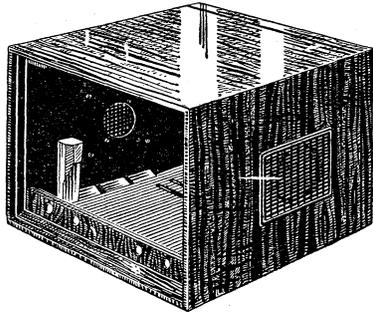
5 lampes + œil magique, 2 gammes OC et PO, CO + 2 stations pré-réglées par clavier à touches, circuit imprimé, cadre orientable, 110 et 220 V alternatif. Tonalité, prises PU et HP supplémentaire. Boîtier bakélite, ivoire et bordeaux. Prix **17.800**

Remise par quantité
Documentation sur demande

EBENISTERIE POUR TELEVISEUR

Dimensions : 575x425x490

Neuve en bois verni - noyer clair et foncé. 2 grilles décorées pour H.P. 1 fond (pour 43 seulement).



L'ébenisterie 43 cm **3.900**

L'ébenisterie 54 cm. Dim. : 655x480x550 **5.500**

PORT ET EMBALLAGE COMPRIS

TABLES DEMONTABLES POUR TELEVISEURS 43 et 54 cm absolument neuves, bois comprimé et bâti métallique sur roulettes.

Coloris jaune, rouge, vert. Prix LAG **6.500**

Coloris Rio (beige) **7.000**

REGULATEURS

Régulateur 180 VA. Automatic entrée 110 et 220 V. Sortie stabilisée 110 et 220 V. **13.500**

Même mod. 250 VA **15.000**

Survolteur dévolteur manuel 250 VA **3.500**

Antenne MARS, transfos, auto-transfos, etc., antenne intér.

Documentation sur demande



ELECTROPHONES

IMPRIMOLAG Paru dans RADIO-PLANS, numéro de février et dans le HAUT-PARLEUR, numéro 1.010.

Electrophone à câblage imprimé en pièces détachées. **21.717**

Complet en ordre de marche. **25.800**

Devis, schéma et plan grandeur nature sur demande, gratuitement.

VALISE ELECTROPHONE pour IM-PRIMOLAG 475 x 190x325 mm. **6.000**

VALISE ELECTROPHONE pour Changeur 400 x 205x400 mm. **6.900**

Pour ces modèles 2 tons mode.

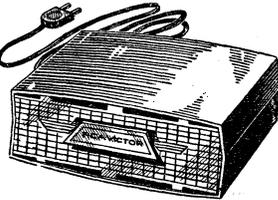
VALISE ELECTROPHONE 2 tons vert + vert moucheté unique 390x190x270 mm. **3.500**



COFFRET R. C. A. « VICTOR ».

Tourne-disques 45 tours. Complet, prise de disques, départ et arrêt automatiques. **A titre publicitaire.**

Prix LAG **6.000**



ELECTROPHONE

4 vitesses avec changeur 45 tours - **5 WATTS** - Belle présentation 2 tons. Prix public **45.200 francs.** **Prix LAG 35.000**

ELECTROPHONE changeur sur 4 vitesses B.S.R. made in ENGLAND 5 Watts. Mélange tous les disques à volonté et arrêt automatique. 3 HP : 1x24 cm inversé ; 2x9 cm. Prises HPS et stéréo. **Prix LAG 39.900**

Deuxième ampli avec 3 haut-parleurs pour utilisation en stéréo. **25.000**

Supplément pour tête stéréo **6.900**

PLATINES

Stéréo **12.000**

Radiohm - 4 vitesses **6.850**

Pathé-Marconi - 4 vitesses **7.100**

Changeur automatique sur les 4 vitesses **14.000**

Platine 78 tours **2.500**

MICROPHONE A RUBAN RCA Victor avec transfo incorporé haute fidélité - 3 sensibilités. Valeur **45.000**

Prix LAG **18.500**

SCOOTERS SPEED

Valeur : **115.000 francs**

Vendu en emballage d'origine

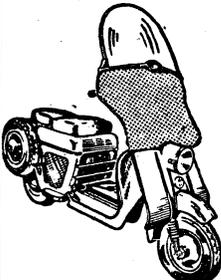
Prêt à rouler,

nouveau prix :

77.500 francs

GARANTIE TOTALE

Pièces mécaniques assurées pendant 10 ans



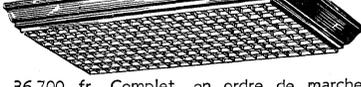
SENSATIONNEL !

* **Luminaire décoratif,** enveloppe plexi-glass et embout chromé comprenant un DUO 0 m 60 220 volts alternatif. Dim. : 650x255 mm.



Valeur : 18.700 fr. Complet, en ordre de marche. **Prix LAG 5.500**

Luminaire, dimensions : 130 x 55 cm avec plexi-nid d'abeilles 4 tubes 1,20 m., 220 V. Valeur : 36.700 fr. Complet, en ordre de marche. **Prix LAG 18.000**



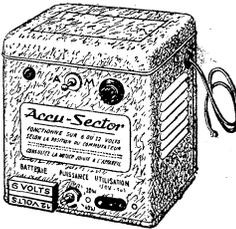
CUISINIERE R.C.A. - « ESTATE », U.S.A., 4 feux, grand four, chauffe-plats, thermostat. **Prix imbattable 50.000**

DESODOREL. Supprime instantanément toutes les odeurs avec la fameuse lampe Westinghouse. Le bloc complet, transfos et lampes 110 ou 220 volts en boîtier métallique crème. Valeur 11.000 **4.500**

VENTILATEUR (Brasseur d'air), 3 pales de 60 cm avec rhéostat de démarrage de 50 à 220 tours/minute. Se fixe au plafond. Val. : 36.000 fr. Notre prix **20.000**

Demandez nos nouvelles brochures et documentations pour la saison 1959-1960

Envoi contre 50 Frs. en timbre



CONVERTISSEURS

40 Watts 6 et 12 Volts. Prix **13.900**

50 W 6 V. **20.400**

80/100 W.S. - 6 et 12 V 2 vibreurs. **27.600**

100 W 12 V **20.400**

100 W.S. - 12 Volts - 2 vibreurs. **25.800**

150 W 12 V **22.600**

150 W.S. - 12 Volts - 2 vibreurs. **27.900**

Documentation sur demande

HAUT-PARLEURS A.P.

6 cm. Statique Lorenz **690**

12 cm. Musicalpha **900**

17 cm. Musicalpha **1.000**

17 cm. Princesps **1.400**

19 cm. Spécial pour transistors **1.500**

21 cm. Musicalpha **1.800**

24 cm. Lorenz Haute-Fidélité **7.600**

31 cm. Lorenz avec 2 H.P. A.P./Tweeter de 6 cm. Bande passante de 20 à 17.000 pps **28.800**

17 cm. inversé Musicalpha **1.500**

21 cm. » **2.000**

12x19 » **1.400**

BOITE POUR H.P. SUPPLEMENTAIRE de 12 à 24 cm (à spécifier). Modèle luxe et ordinaire **600 à 1.500**

BATTERIE CADMIUM NICKEL 1,5 V :

10 ampères **600** 20 ampères **800**

CHARGEUR D'ENTRETIEN 110 à 220 volts alternatif 6 et 12 V (mixte) - 2 Ampères - 6 V, 1 Ampère 12 V. Modèle avec ampèremètre **6.680**

Modèle sans ampèremètre **5.395**

TRANSFOS DE CHARGEUR. - Entrée secteur 110 à 230 volts. Sortie 6 et 12 volts, 3 ampères **1.400**

5 ampères **1.700** - 7 ampères **1.900**

Redresseur au sélénium en pont :

6 V - 12 V 3 Ampères **2.500**

6 V - 12 V 5 Ampères **3.250**

6 V - 12 V 7 Ampères **4.000**

TRANSFO ALIMENTATION. Primaire 110 à 230 V, secondaire 6,3 V 7 A, Dimensions : 85x70 mm **750**

TRANSFO ALIMENTATION APEX. Chauffage 5 V et 6,3 V. Haute tension 250 et 350 V 65 MA **1.200**

75 MA **1.500**

Autotransfo réversible 110/220/220/110. Type panier de 30 VA à 1.000 VA. Nous consulter.

MILLIAMPEREMETRE U.S.A. avec graduation pour lampemètre 1,4 mA - R = 80° Ω Ø 90 mm. Visibilité 60 mm. **Prix 2.900**

TRANSFO DE SECURITE entrée 120 V alt. Sortie 12 V et 6 V 60 VA, pour éclairage, soudure rapide, etc., dans coffret métallique avec poignées **2.500**

MULTITIROIR de RANGEMENT de toutes les pièces détachées et outillage, matière plastique, documentation sur demande **1.000**

COLIS FORMIDABLE. 100 condensateurs électrochimiques, grandes marques, absolument neufs et garantis au choix dans les valeurs ci-dessous, mais par 10 obligatoirement. Capacités : 14, 16, 30, 50, 2 x 8, 2 x 40 MF. Valeur 20.000 francs. Vendu **5.000** francs, port et emballage compris.

DETECTEURS AMERICAINS

Dernier modèle. Ultra-sensible. Pratique et simple. Les objets métalliques enfouis sont détectés visuellement par un microampèremètre de grande lecture et musicalement par un casque de 2.000 ohms. Pour les recherches minutieuses nous conseillons le casque HS 30 avec transfos.

APPAREIL ABSOLUMENT NEUF avec notice explicative, présenté en valise robuste. Complet en état de marche avec casque 2.000 ohms et piles **13.900**

Supplément pour casque HS 30 et transfo **1.300**

DETECTEUR U.S.A. à palette SCR, 625 reconditionné, complet en ordre de marche **25.000**

DETECTEUR DM.2 à sabot reconditionné. Complet en ordre de marche **20.000**

Emetteur-récepteur TALKI-WALKY, complet en ordre de marche avec piles **30.000**

EMETTEUR-RECEPTEUR BC.1 000, portatif, à modulation de fréquence de 40 à 48 mc/s, complet avec 18 lampes, 2 quartz, laryngophone, casque HS.30 et antenne. Sans pile. Prix **40.000**

26, rue d'Hauteville - PARIS (10^e)

Tél. : TAI. 57-30

C.C.P. Paris 6741-70. Métro : Bonne-Nouvelle près des gares du Nord et de l'Est

LAG

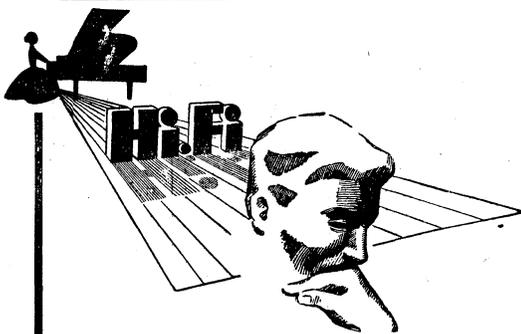
Ouvert toute la semaine de 9 h. à 12 h. et de 14 h. à 19 h. 30, sauf le lundi matin.

Expéditions :

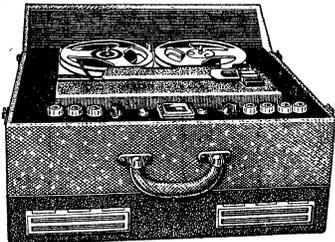
Mandat à la commande ou contre remboursement Exportation : 50 pour cent à la commande.

RAPY

* *



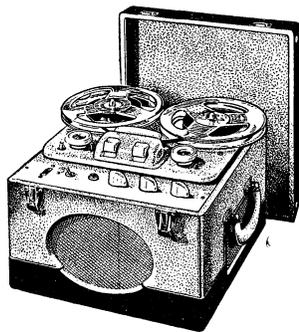
NOTRE DERNIÈRE GRANDE RÉALISATION
 Décrit dans « LE HAUT-PARLEUR » n° 1019 du 15-9-1959
UN MAGNÉTOPHONE PROFESSIONNEL
« MAGNÉTOPHONE HI-FI BI-CANAL »
 ★ 3 MOTEURS ★ 2 VITESSES
 ★ 2 AMPLIFICATEURS DISTINCTS
 — 1 pour l'enregistrement - 1 de reproduction HI-FI.
 « Bi-canal » - 2 étages de sortie.



- Compteur avec remise à zéro. ● Mélangeur PU-MICRO.
- Contrôle d'enregistrement par tube cathodique 35 %.
- ★ Graves. 1 HP 21x32 DA12.
- ★ Aiguës. 1 ensemble de 3 HP « GE-GO ».

4 HAUT-PARLEURS

COMPLÈT, en pièces détachées (sans platine)..... **61.411**
 PLATINE « TRUVOX » d'importation anglaise.
 PRIX 81.000. Remise 20 % **64.800**



« LE ROYAL »
UN MAGNÉTOPHONE
 vous assurant les meilleures productions sonores aisément réalisables par l'amateur.

- 2 VITESSES : 9,5 et 19 cm.
- Rebobinage rapide dans les 2 sens.

Verrouillage automatique de l'effacement
 Prise de modulation et prise PU

- Bande passante 50 à 10.000 kc/s.
- Distorsion 1 % à 1.000 Hz.
- Relevé séparé des « graves » et des « aiguës ».
- Dynamique d'enregistrement : 50 dB.
- Dynamique d'effacement : 70 dB.

Présentation luxueuse mallette gainée, aisément transportable.

COMPLÈT, en pièces détachées avec platine mécanique dernier modèle, pour grandes bobines, avec compteur Ampli HF incorporé câblé et réglé, lampes, HP, etc..... **61.202**

CATALOGUE GÉNÉRAL contre 200 F pour participation aux frais.

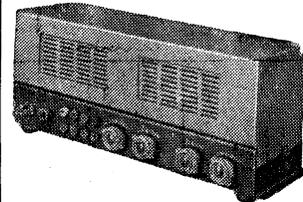
DÉCRIT dans « LE HAUT-PARLEUR » n° 1017 du 15 juillet 1959.
NOTRE ÉLECTROPHONE STÉRÉOPHONIQUE « LE STÉRÉO-SPATIAL »



Dimensions : 46 x 32 x 23 cm.

permet l'écoute « STÉRÉO » ou « MONAURALE »
 Présentation en luxueuse mallette gainée. 2 couvercles formant baffles acoustiques.
 Complet, en p. dét. avec HP.
 Pris en une seule fois... **25.000**
TOURNE-DISQUES
 4 vit. Têtes Stéréo. « GARRARD ».
 Prix... **16.850**
 « PHILIPS Holland »
 Prix... **14.275**
 « Gde marque ».
 Prix... **9.500**

ENFIN LA VRAIE HI-FI à la PORTÉE DE TOUTS!
 Notre amplificateur de STYLE MODERNE

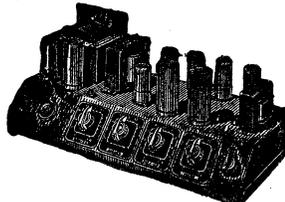


COMPLÈT, en pièces détachées avec lampes et coffret.
 Prix..... **14.956**
 Préampli, pour tête GE. Supplément : 1.364.

LE « SURBOUM »
 Ampli HI-FI utilisant les nouvelles lampes ECL82. 8 watts
 Bande passante 16 à 20.000 p/s.
 Présentation jeune 2 tons.

« LE SENIORSON »

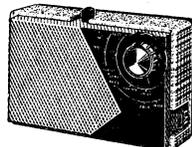
DOUBLE PUSH-PULL 14 watts.
 Réglages distincts des graves et aiguës.
 ● 2 ENTRÉES mélangeable Transfo HI-FI à enroulements symétriques.
 ● 6 LAMPES.



Dimensions : 36 x 18 x 15 cm.

COMPLÈT, en pièces détachées, avec coffret, capot et lampes..... **18.121**

LE PLUS PETIT POSTE A TRANSISTORS FRANÇAIS



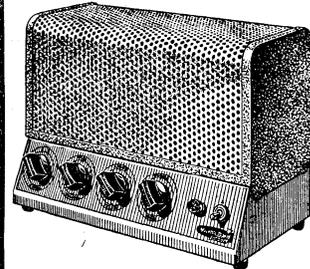
COMPLÈT, en pièces détachées.
 PRIS en UNE SEULE FOIS..... **21.500**



48, rue LAFFITTE - PARIS-9^e.
 Tél. : TRU 44-12. C.C.P. 5775-73 PARIS.
 Ces prix s'entendent taxes 2,83 %, port et emballage en plus.
MAGASINS OUVERTS tous les jours de 9 h à 12 h 30 et de 13 h 30 à 19 h.



PRÉ-AMPLI ET AMPLI TRÈS HAUTE FIDÉLITÉ



AMPLI ULTRA-LINÉAIRE
 15 watts transfo MILLERIOUX
 Réponse 20 à 50.000 p/sec. à 0,5 dB
 3 ENTRÉES par sélecteur. r. Contre-réaction réglable
 Réglage : **GAIN - GRAVES - AIGUES ÉQUILIBRAGE**
 DISTORSION : inférieure à 0,1 %
 BRUIT DE FOND : - 85 dB

CARTON STANDARD KIT
28.450

Le même en 10 WATTS

CARTON STANDARD KIT
21.000

LE PLUS VASTE CHOIX D'EUROPE AU PRIX DE FABRIQUE TOUT LE MATÉRIEL STÉRÉO HAUTE FIDÉLITÉ

DÉMONSTRATIONS TOUS LES JOURS DANS NOTRE AUDITORIUM de 10 à 12,30 et de 14,30 à 19 h.

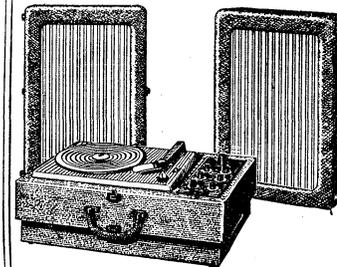
TOUT NOTRE MATÉRIEL PEUT ÊTRE ACQUIS EN ORDRE DE MARCHÉ

CATALOGUE GÉNÉRAL Contre 180 F pour participation aux frais.

ÉBÉNISTERIES - MEUBLES COMBINÉS RADIO-PHONO TOUTES LES PIÈCES DÉTACHÉES Radio - BF.



CARTON STANDARD KIT qui contient tout le matériel de premier choix, un dossier technique précis des plans de montage clairs et détaillés, VOUS ASSURE D'UNE RÉUSSITE TOTALE



STÉRÉO SON

ÉLECTROPHONE STÉRÉOPHONIQUE
 pour disques normaux et stéréo

GARANTIE : UN AN

Décrit dans « Radio-Plans » de juillet 1959.

- Puissance 5 watts - 2 haut-parleurs.
- Réglage séparé GRAVES-AIGUES.
- Inverseur - PU - STÉRÉO - MONO - TUNER - MAGNÉTOPHONE.
- Mallette grand luxe en vulcano plastique, 2 tons - 2 baffles amovibles.

PRIX EN ORDRE DE MARCHÉ
 avec platine 4 vitesses tête RONETTE..... **48.500**
 Avec la nouvelle platine semi-professionnelle PHILIPS-HOLLANDE. Poids et vitesses réglables. Bras à rejet automatique, plateau lourd..... **54.300**

CARTON STANDARD KIT Avec platine tête RONETTE..... **40.500**
 Avec platine semi-profess. PHILIPS. **46.300**

MAGNÉTOPHONE FIDÉLITÉ 59

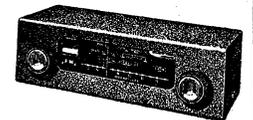
SEMI-PROFESSIONNEL - 3 MOTEURS
 Ampli 6 lampes HI-FI
 2 vitesses ● 2 pistes ● 2 têtes
 REBOBINAGE RAPIDE
 Réglage séparé : GRAVES-AIGUES
 SURIMPRESSION - 3 ENTRÉES
 3 SORTIES-RÉGLAGE « ruban Magic »
 Platine mécanique seule..... **38.000**



CARTON STANDARD KIT **68.000**

SUPER TUNER FM 59 - PRISE « MULTIPLEX »

Adaptateur FM 7 lampes
 Grande sensibilité : 1 millivolt
 Sortie Hi-Fi basse impédance
 Cadran démultiplié - Réglage par « Ruban Magic » - Coffret blindé givré OR, émail au four - 110-220 V avec antenne



CARTON STANDARD KIT **21.000**

« SUPER-SPOUTNIK » 5 TOUCHES

Poste Universel à transistors U.S.A.
 Ondes courtes - PO - GO
 TRÈS PUISSANT ET MUSICAL
 HP de 17 cm
 Avec prise antenne auto



CARTON STANDARD KIT **27.750**

175, RUE DU TEMPLE - PARIS-III^e
 (2^e cour à droite)
 Métro : Temple ou République. — Tél. : ARC 10-74.

GALLUS PUBLICITÉ

Hi-Fi

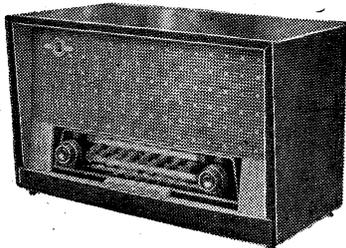
MODULATION DE FREQUENCE

TELEVISION

TRANSISTORS

ENSEMBLES A CABLER

● SYMPHONIA 57 - HAUTE-FIDÉLITÉ



Prix complets en pièces détachées - avec ébénisterie.

ACER 106. 6 tubes AM. 1 HP.....	27 910
— 302. 7 — — 2 HP.....	32 275
— 108. 8 — — 1 HP.....	31 225
— RP89. 9 — — 2 HP.....	34 905
ACER 121. 9 tubes AM-FM. 3 HP... ..	40 440
— 122. 11 — — 3 HP..	42 355

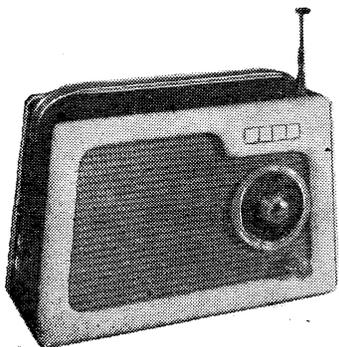
Tous les modèles ci-dessus peuvent être fournis avec SORTIE BI-CANAL.

● SÉRIE « SYMPHONIA-RELIEF » ●

NOUS CONSULTER !...

« LE SUPER-TRANSISTORS 59 AC »

Descrit dans « LE HAUT-PARLEUR » n° 1014 du 15-4-59.



- 6 transistors « Thomson » P.N.P. + diode (37T1-2 x 35T1-991T1-2 x 988T1-41P1).
- 3 gammes d'ondes (PO-GO-OC).
- Contacteur clavier 5 positions.
- Cadre collecteur ferrite 200 %.
- Commutation directe.
- ANTENNE-CADRE pour fonctionnement en voiture
- Haut-Parleur grand diamètre (165 %).
- Puissance de sortie 500 mW.
- Fonctionne avec pile 9 volts longue durée
- Consommation insignifiante.
- Coffret gainé 2 tons. Dim : 275 x 190 x 90 mm.
- COMPLET, en pièces détachées avec piles..... **21.260**

« L'AUTO-CAMPING 59 »

Descrit dans « RADIO-CONSTRUCTEUR » n° 147. Mêmes caractéristiques et présentation que ci-dessus mais :

- ★ 7 transistors.
- ★ Étage préamplificateur BF complémentaire.
- ★ PRISE PICK-UP.
- COMPLET, en pièces détachées avec piles..... **22.670**
- Supplément antenne coffret (OC)..... **985**

« L'AUTO-CAMPING 59 » peut être fourni en version : RADIO/ELECTROPHONE avec Tourne-disques fonctionnant sur piles (6V. 50 mA) COMPLET, en pièces détachées avec tourne-disques..... **38.040**

FIDÉLITÉ INTÉGRALE...

LA STÉRÉOPHONIE

situe
lessons
dans
l'espace

AMPLIFICATEUR STÉRÉOPHONIQUE

« LE STÉRÉOMATIC 59 »

Descrit dans « RADIO-PLANS » n° 142 d'août 1959.

- ★ Puissance de sortie : 3 watts par canal.
- ★ Bande passante de 40 à 15.000 pps.
- ★ Correction Baxendall (± 10 dB dans les fréquences de 100 à 10.000 pps.)
- ★ Commandes de gain et correction jumelées agissant simultanément sur les 2 canaux.
- ★ Dispositif de réglage de balance offrant la possibilité d'adapter rigoureusement l'appareil aux conditions acoustiques de la salle.

— CONTACTEUR CLAVIER 3 POSITIONS permettant :

- a) Mise en phase des H.P.
- b) Contrôle de balance par indicateur visuel. (Ruban magique EM84).

Tubes employés : EM84 (Indicateur de balance), EZ80 (Valve redresseuse).

En outre, chaque canal utilise : EBF80 (Partie penthode). Etage préampli. EL84 Amplification BF.

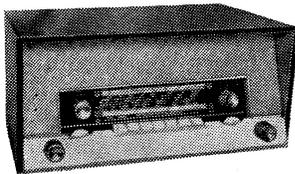
- ★ TRIPLE cellule de filtrage.
- ★ Dispositif d'équilibrages des filaments (Système anti-ronfleur).

● Présentation coffret visière.

COMPLET, en pièces détachées. pour ensemble pris en UNE SEULE FOIS.. **21.290**

Descrit dans « RADIO-CONSTRUCTEUR » n° 152 d'octobre 1959.

Le « TUNER AM/FM STÉRÉOMATIC »



Sortie STÉRÉO permettant l'écoute des Emissions stéréophoniques de la R.T.F.

- ★ 2 CANAUX SÉPARÉS à commande individuelle ou simultanée.

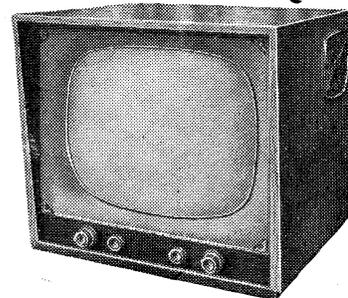
- AM : 4 gammes (OC-PO-GO-BE). 2 stations pré-réglées. (Europe N° 1 et Radio-Luxembourg);

Cadre collecteur sur ferrite de 200 %.

- FM : Etage HF cascode - 2 étages MF - Etage limiteur par diode IN48.
- Tubes de couplage permettant une liaison longue distance à l'amplificateur.
- 2 indicateurs d'accord (Ruban magique).

Présentation en coffret visière, dimensions 465 x 280 x 230 mm. COMPLET, en pièces détachées. pour ensemble pris en UNE SEULE FOIS. **36.120**

TÉLÉVISEUR ACER RECORD 59



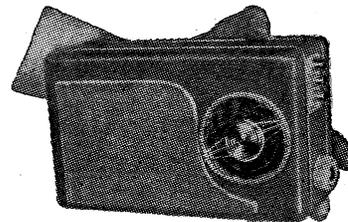
- Platine MF - Circuits imprimés
- Entrée Cascade - Rotacteur 6 positions.
- 3 étages M. F. vision.
- 2 étages M. F. son.
- Prise pour comparateur de phase.
- Matériel de déflection « ARENA ».
- THT isolement couche papier imprégnation sous vide.
- Linéarité : 0,5 %.

ENSEMBLE DÉVIATION 90°

TUBE 43 cm COURT

L'ensemble complet sans ébénisterie..... **72.395** (se fait en 54 cm).

Descrit dans « Radio-Constructeur », de Juin 1959 **SPORT et MUSIQUE TRANSISTORS**



- 6 transistors + diode au germanium.
- 2 étages MF ● 2 étages BF.
- Cadre collecteur ferrite 140 mm.
- 2 gammes d'ondes (PO-GO).
- PRISE Antenne auto.

Puissance de sortie 230 mW.

Sortie BF Haute impédance

Haut-Parleur elliptique « Princeps » grandes dimensions. Coffret gainé. Format MINIATURE 180 x 110 x 65 mm. COMPLET, en pièces détachées..... **18.550**

DISPOSITIF BF AUTO, fourni en coffret séparé pour être placé sous le tableau de bord. Étage BF grande puissance par transistor THP51 et reproducteur grand diamètre (165 %) COMPLET. En pièces détachées..... **9.600**

GÉNÉRATEUR ACER-LABO. Modulé 400 pps. Gammes

- couvertes :
- GO : 100-360 kHz.
- PO : 500-1.800.
- MF : 400-500 kHz.
- OC2 : 5-16 MHz.
- OC1 : fondamentale 15-40 MHz.
- Harmonique I : 30-80 MHz.
- Harmonique II : 45 à 120 MHz.

Précision étalonnage 0,5 %. Stabilité absolue. Indicateur de résonance. Double atténuateur, à décade et progressive. Prise modul. extérieur.

En ordre de marche. **24.385**
Sous forme de blocs PRÉCABLÉS..... **23.245**
En pièces détachées. Bloc HF étalonné et câblé..... **21.250**

ACER

42 bis, rue de Chabrol, PARIS-X^e

Téléphone : PROVence 28-31

C.C. Postal 658-42 PARIS

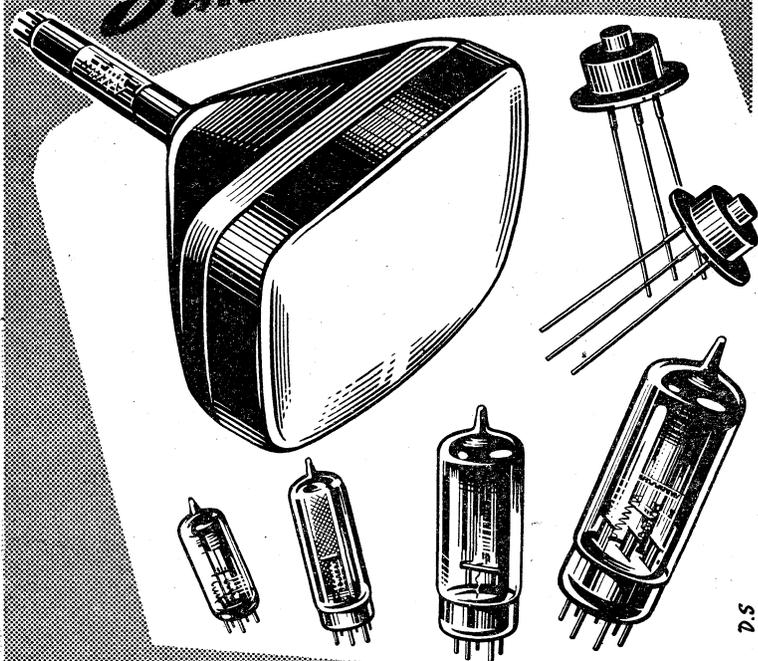
Métro : Poissonnière, Gares de l'Est et du Nord.

Expéditions immédiates France contre remboursement ou mandat à la commande. UNION FRANÇAISE : mandat à la commande exclusivement.

ACCESSOIRES RADIO TELEVISION

APPAREILS DE MESURES

Saison 1959-60



D.S

**CONSTRUCTEURS
DÉPANNEURS !...
REVENDEURS !...**

pour mieux vous servir

RADIO-STOCK

possède un choix **INÉGALABLE**
de tubes

**ÉLECTRONIQUES
CATHODIQUES
TRANSISTORS**

dans toutes les grandes marques
pour chaque utilisation

Prix incomparables!

Tubes en boîtes d'origine - Garantie totale

★ Consultez-nous pour vos prochaines commandes, vous serez agréablement surpris des prix que nous pouvons vous consentir

RAPY

TARIF SUR DEMANDE

RADIO-STOCK

4, CITÉ MAGENTA
PARIS-X^e

TEL: NORD 83-90
& 05-09

Vendez



des disques

*M*ais achetez-les
chez le plus important
et le plus ancien
grossiste de la place
qui vous fournira

Toutes les marques

sans quantité mini-
mum imposée

au prix de gros!

Expédition rapide en Province
contre remboursement



Maison
fondée
en 1923



le matériel
SIMPLEX

4, RUE DE LA BOURSE, PARIS (2^e)
TÉL. : RICHELIEU 43.19. — C.C.P. PARIS 14346.35

PUB. BONNANGE



LA RADIO FACILE...

...Premier pas vers l'électronique

Vous pouvez en quatre mois connaître à fond la construction et le dépannage pratique de tous les récepteurs par une **MÉTHODE facile, agréable, éprouvée**. Elle ne comporte que 18 leçons. **200 figures et schémas, 12 planches**. Excellente initiation à l'électronique. Formation technique complète, pratique expliquée, tours de main, etc.

SOMMAIRE DE LA MÉTHODE

- Notions pratiques d'électricité ● Principes électroniques de la réception ● Super-hétérodyne ● Le récepteur et ses éléments ● Système d'accord ● Montages ● Câblage ● « Tous courants » ● BF - Amplificateur MF ● Etage changeur de fréquence ● Essai et alignement.
- **LES PANNES, DÉPANNAGE.**
- Modifications ● Modernisations.
- Bandes OC.
- Schémathèque de tous les récepteurs RADIO et TÉLÉVISION ● Caractéristiques et culots des lampes.
- **FOURNITURE DE TOUT L'OUTILLAGE ET D'UN CONTRÔLEUR**, ainsi que les pièces détachées (6 tubes NOVAL et HP compris) pour la construction de votre récepteur.

ÉCOLE DES TECHNIQUES NOUVELLES

20, RUE DE L'ESPÉRANCE, PARIS (13^e)

Dès AUJOURD'HUI, envoyez-nous ce coupon ou recopiez-le

COUPON Veuillez m'envoyer sans frais et sans engagement pour moi, votre notice très détaillée n° 5024 concernant la Radio.
 Nom : Ville :
 Rue : N° : Dép. :



GRACE A UN COURS DE TÉLÉVISION QUI S'APPREND TOUT SEUL

l'étude la plus complète et la plus récente de la Télévision d'aujourd'hui. Un texte clair 400 figures, plusieurs planches hors texte.

NOTRE COURS VOUS FERA COMPRENDRE

la Télévision. Rappel des généralités. **RÉALISER** votre Téléviseur Non pas un assemblage de pièces, mais une construction détaillée.

MANIPULER les appareils de réglage. Nous vous prêtons un véritable Labo-mire, générateur wobblateur oscilloscope, etc.

VOIR l'alignement vidéo, les pannes. Nous vous confions un projecteur et un film montrant les réglages HF et MF (et l'emploi des appareils de mesure).

EN CONCLUSION

UN COURS PARTICULIER parce qu'adapté au cas de chaque élève par contacts personnels, par lettre ou visites, avec l'auteur de la Méthode lui-même.

**ESSAI GRATUIT A DOMICILE PENDANT UN MOIS
 DIPLOME DE FIN D'ÉTUDES
 CARTE D'IDENTITÉ PROFESSIONNELLE
 ORGANISATION DE PLACEMENT
 SATISFACTION FINALE GARANTIE OU REMBOURSEMENT TOTAL**

ÉCOLE DES TECHNIQUES NOUVELLES

20, RUE DE L'ESPÉRANCE, PARIS (13^e)

Dès AUJOURD'HUI, envoyez-nous ce coupon ou recopiez-le

COUPON Veuillez m'envoyer sans frais et sans engagement pour moi, votre notice très détaillée n° 5124 concernant la Télévision.
 Nom : Ville :
 Rue : N° : Dép. :



EN TÉLÉVISION :

DIVISER... POUR DÉPANNER!

Tel est le principe de notre **nouvelle Méthode**. Fondée uniquement sur la pratique et applicable dès le début à vos dépannages télé. **PAS DE MATH, NI DE THÉORIE, PAS DE CHASSIS À CONSTRUIRE**. Elle vous apprendra en quelques semaines ce que de nombreux dépanneurs n'ont appris qu'au bout de plusieurs années de travail.

Les schémas et exemples sont extraits des montages existants actuellement en France ainsi que des montages étrangers les plus intéressants. Enfin deux

ATOUTS MAÎTRES :

1° Une importante collection de schémas récents, tous présentés de la même façon sous un pliage genre « carte routière ».

2° Un mémento « fabriqué » par vous en cours d'étude qui mettra dans votre poche l'essentiel de la Méthode.

EN CONCLUSION : notre Méthode ne vous fera pas apprendre la Télévision. Mais par elle, en quelques semaines, si vous avez déjà des connaissances certaines vous aurez acquis la PRATIQUE COMPLÈTE ET SYSTÉMATIQUE DU DÉPANNAGE.

Vous serez le technicien complet, le dépanneur efficace jamais perplexe, au diagnostic « sûr » que ce soit chez le client ou au laboratoire.

Assistance technique du professeur par lettres ou visites pendant et après les études.

ÉCOLE DES TECHNIQUES NOUVELLES

20, RUE DE L'ESPÉRANCE, PARIS (13^e)

Dès AUJOURD'HUI, envoyez-nous ce coupon ou recopiez-le

COUPON Veuillez m'envoyer sans frais et sans engagement pour moi, votre notice très détaillée n° 5224 concernant le Dépannage Télévision.
 Nom : Ville :
 Rue : N° : Dép. :

**LISTE DU MATÉRIEL DISPONIBLE
POUR
LA CONSTRUCTION OU L'AMÉLIORATION
D'UN MAGNÉTOPHONE**

	PRIX
● Tête Enregistrement / Lecture : (20 - 20.000 Hz) Imp. 2.500 ohms.....	6.700
● Ensemble effacement F 60 (oscillateur et tête) - 120 kHz.....	6.800
● Courroie.....	430
● Porte-bobine (alésage 5 ou 6 mm).....	450
● Axe débiteur complet avec système de rebobinage.....	4.050
● Axe récepteur complet avec dispositif à friction.....	2.500
● Cabestan 9,5 - 19 avec volant et palier.....	5.600
● Moteur défilement 110 V - 20 watts.....	12.300
● Moteur rebobinage 110 V - 20 watts.....	11.200
● Microphone type L haute fidélité à cristal tropicalisé.....	3.200

PLATINES COMPLÈTES AVEC TÊTES

● New-Orléans (9,5 - 19 cm/s) rebobinage rapide dans les 2 sens.....	38.000
● Monte-Carlo (9,5 - 19 cm/s) clavier à 3 touches - rebobinage rapide dans les 2 sens - compteur.....	49.950
● Salzbourg (9,5 - 19 cm/s) clavier à 5 touches - rebobinage rapide dans les 2 sens - commandes électro-mécaniques - compteur - entièrement télécommandée.....	78.500

**AMPLIFICATEURS
ENREGISTREMENT / LECTURE :**

	En pièces détachées (2)	En ordre de marche (1)
● Type 5A2 - 5 lampes + œil + valve (soit : 1 12AX7 - 2 EF86 - 2 EL84 - 1 EM34 - 1 EZ81) double contrôle de tonalité + correcteur iso- phonique jouant à l'enregistrement et à la lec- ture - écoute pendant l'enregistrement - HP 16x24 - bande passante globale 40 - 15.000 Hz. Pour platines Monte-Carlo et Salzbourg.....	38.750	
● Type Junior 2 - 3 lampes + œil + valve (soit : 1 EF86 - 1 6AU6 - 1 EL84 - 1 EM85 - 1 EZ80) contrôle de tonalité à la lecture - écoute pendant l'enregistrement - HP 12 cm - bande passante globale 100 - 15.000 Hz. Pour platine New-Orléans et adaptable sur tourne- disques.....	20.300	15.650
● Préamplificateur pour platine adaptable.....	15.650	

**MAGNÉTOPHONES COMPLETS
AVEC VALISE**

● Salzbourg - avec platine Salzbourg et ampli- ficateur 5A2.....	130.950	194.000
● Monte-Carlo - avec platine Monte-Carlo et ampli- ficateur 5A2.....	102.400	140.000
● New-Orléans - avec platine New-Orléans et amplificateur Junior 2.....	63.550	83.000

- (1) Les magnétophones en ordre de marche sont livrés avec microphone et bande.
(2) Livrés avec un dossier de montage comportant 3 plans grandeur nature.

Envoi de notre catalogue complet donnant des schémas
d'amplificateurs et préamplificateurs, les courbes, la des-
cription de nos platines et de nombreuses pièces méca-
niques pour la réalisation de platines, contre 250 F en
timbres-poste ou coupons-réponse internationaux.

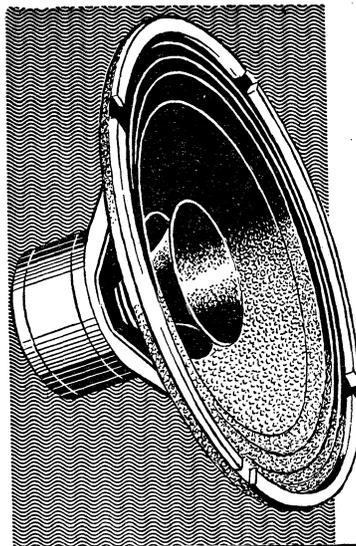
★ OLIVER

FONDÉ EN 1937

SPÉCIALISTE DU MAGNÉTOPHONE DEPUIS 1947
5, AVENUE DE LA RÉPUBLIQUE, PARIS (XI^e)

Téléphone : OBE 19-97

Démonstrations tous les jours de 9 à 12 h. et de 14 à 18 h. 30



*La grande
finale de la
Haute Fidélité
se joue toujours
avec un*

HAUT-PARLEUR

VEGA

MODÈLES 1959

Pour toutes les applications avec les
tout derniers perfectionnements de
la technique dans la qualité la meilleure..
...la qualité VEGA

VEGA S.A. AU CAP. DE 52,54,56, RUE DU SURMELIN - PARIS-20^e
100.000.000 DE Frs MEN.08-56

LES SOMMAIRES DÉTAILLÉS DU PLUS GRAND CHOIX
D'OUVRAGES DE RADIO ET DE TÉLÉVISION

**LA LIBRAIRIE
PARISIENNE**



**CATALOGUE
RADIO
TÉLÉVISION
ÉLECTRONIQUE**

Montages • Schémas • Dépannage • Basse fréquence •
H^{te} fidélité • Sonorisation • Magnétophone • Ondes •
courtes • Modulation de fréquence • Semi-conducteurs.

PRIX : 50 francs

Envoi franco contre 50 francs adressés à la LIBRAIRIE PARISIENNE,
43, rue de Dunkerque, Paris X^e - C.C.P. 4949-29.

ETHERLUX RADIO

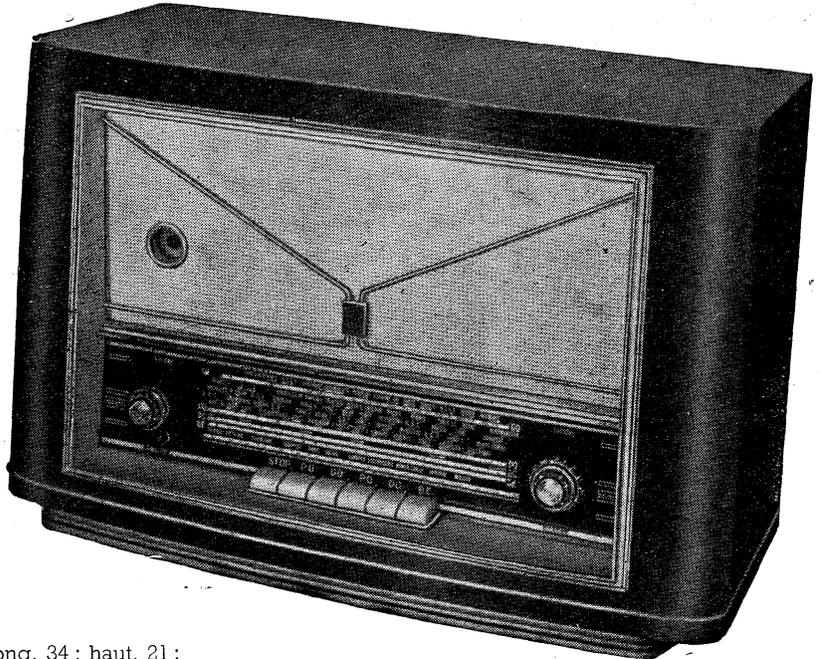
9, Boulevard Rochechouart PARIS-9^e
Tél. : TRU 91-23. LAM 73-04

C.C.P. 15 139-56 Paris
Autobus : 54-85-30-56-31

Métro : Anvers ou Barbès-Rochechouart. A 5 mn des gares de l'Est et du Nord

**MET A VOTRE DISPOSITION
SA TRÈS BELLE COLLECTION D'ENSEMBLES
PRÊTS A CABLER UNIQUE SUR LE MARCHÉ**

tant par la diversité de son choix que par le fini de ses présentations : Récepteurs 6 à 12 lampes. Combinés. Meubles. Téléviseurs. Electrophones. Chargeurs. Amplis Haute-Fidélité.



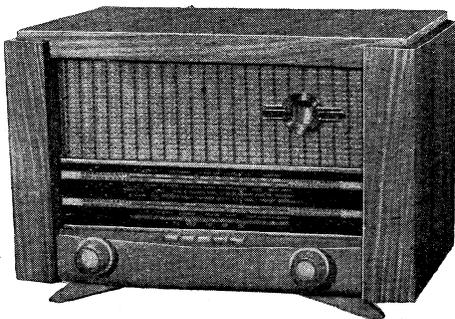
FRÉGATE : Ebénisterie : Noyer foncé.

Dimensions : long. 59 ; haut. 35 ; prof. 25 cm.

Caractéristiques : 6 lampes, 4 gammes (BE-OC-PO-GO) commandées par clavier 6 positions dont une PU et une STOP. Réception sur cadre haute impédance. HP 20 cm Princeps.

DEVIS : Ebénisterie.....	5.137
Pièces détachées.....	18.490
Lampes.....	3.762
	<u>27.389</u> + T. L.

CORSAIRE : Le récepteur de chevet aux lignes modernes, très faible encombrement.



Ebénisterie chêne clair. Dimensions : long. 34 ; haut. 21 ; prof. 19 cm.

Caractéristiques : Bloc 5 touches. Lampes multiples. Sensibilité de puissance très poussée. 5 lampes.

DEVIS : Ebénisterie.....	3.075
Pièces détachées..	10.850
Lampes.....	3.128
	<u>17.143</u> + T. L.

NOTRE RAYON LIBRAIRIE
TECHNIQUE POSSÈDE LE
LIVRE QUE VOUS CHERCHEZ !
Catalogue sur demande.

TRÈS
IMPORTANT
CHOIX
de postes
portatifs
à transistors
en pièces
détachées
Voir « Radio-
Plans » de
septembre
1959

DISTRIBUTEUR OFFICIEL des marques Radiola, Océanic, Tevea, Tevox, Amplix, Pygmy, Barbieri, Supertone, Eden. Documentation sur demande. Prix et conditions spécialement étudiés pour les lecteurs de « Radio-Plans ».

LE BAMBINO : Electrophone équipé d'une platine 4 vitesses. Moteur synchrone. Arrêt automatique. Puissance 3 W. Lampes : 6AV6 - EL84 - 6X4. Haut-parleur 21 cm Audax. Contrôle des graves et des aiguës. Dimensions : 300 x 380 mm.

Prix en pièces détachées..... 17.711 + T. L.

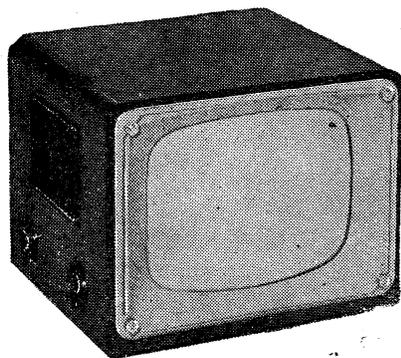
VOUS TROUVEREZ CHEZ ETHERLUX toutes les pièces détachées Radio et Télévision, les lampes radio livrées en boîtes d'origine, garanties un an, tubes télévision, transistors de marque, régulateurs de tension aux meilleurs prix.

Platines Radiohm, Eden, Pathé, Ducretet, Lenco, Paillard, Dual. Antennes télévision : Lambert, Perrin, Portenseigne, Diela. Consultez-nous.



Les prix que nous indiquons ci-dessus sont donnés sous toute réserve en raison des modifications de taxes qui pourraient intervenir. Catalogue ensembles ou pièces détachées 250 F

● **TÉLÉVISION** ●



« **LE TÉLÉ-POPULAIRE 60** »
MULTICANAL

17 lampes. Alimentation par redresseurs.
Secteur 110 à 240 volts.
Tube cathodique 43 cm.
Déviation statique 90°.
Livré avec **Telebloc câblé et réglé ABSOLUMENT COMPLET**, en pièces détachées avec lampes et tube cathodique. **71.650**

« **L'OSCAR 59 - 43 cm - 90°** »
MULTICANAL

20 lampes, alimentation par transformateur. Secteur alternatif 110-240 volts
Livré avec **Telebloc câblé et réglé.**

ABSOLUMENT COMPLET, en pièces détachées avec lampes et tube cathodique. **77.500**

L'OSCAR 59, 54 cm, 90°
même montage, mais avec tube cathodique 54 cm. **ABSOLUMENT COMPLET**, en pièces détachées avec lampes et tube cathodique. **89.875**

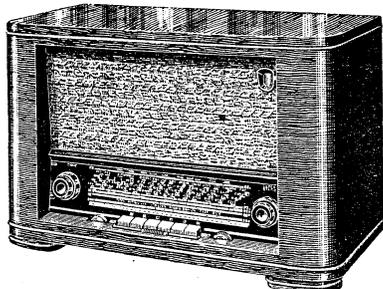
Décrit dans « RADIO-PLANS » N° 133 de NOVEMBRE 1958
« **LUX FM 59** »

Récepteur AM-FM 11 lampes
Bloc HF accordé en AM
Cadre à air blindé, incorporé orientable.

AMPLI BF { Entrée cathode
 { follower
HAUTE { Déphas. de Smith
FIDÉLITÉ { Correct. Baxandall
 { Correct. physiolog.

4 { 2 « Boomers » 20B
HAUT- { 1 tweeter 10x14
PARLEURS { 1 tweeter 10 cm

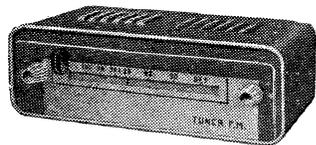
L'ENSEMBLE COMPLET des pièces détachées avec lampes et H.P. PRIS EN UNE SEULE FOIS. **42.900**



Dimensions : 620 x 400 x 300 mm.

● L'ÉBÉNISTERIE COMPLÈTE avec décor, cache et fond. **9.500**
LE CHASSIS CÂBLÉ ET RÉGLÉ, **55.140**
EN ORDRE DE MARCHÉ.

● **TUNER FM - 3 ÉTAGES MF** ●



L'ensemble, coffret, châssis, cadran. **4.950**
Prix
Le bloc de bobinages « Visodion » + MF. **6.325**
Prix
Toutes les pièces détachées complémt. **4.4 10**
Prix
Le jeu de 5 lampes + 2 germaniums. **3.170**
NET.
TOTAL 18.855
Suppl. pour sortie à couplage cathodyne. **1.650**
Prix

PRIX FORFAITAIRE pour l'ensemble pris en une seule fois. **18.950**

● **ÉLECTROPHONES** ●

● Amplificateur 3 lampes. Puissance 5 W.
● TOURNE-DISQUES 4 vitesses : 16 - 33 - 45 - 78 tours.

Réglage séparé « graves » « aiguës » par correcteur BAXANDALL
DEUX MONTAGES

● **MONTAGE STANDARD** ●

1 haut-parleur.
COMPLÈT, en pièces détachées, avec tourne-disques « MELODYNE » et valise luxe 2 tons. **22.400**

● **MONTAGE HI-FI** ●

3 HAUT-PARLEURS
COMPLÈT, en pièces détachées, avec CHANGEUR à 45 tours et valise luxe 2 tons. **34.200**



● **TRANSISTORS** ●

« **LE TROUBADOUR 59** »

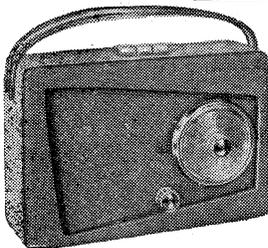
PORTATIF 6 TRANSISTORS - CLAVIER 3 touches
2 GAMMES D'ONDES (PO-GO)

● **VÉRITABLE PRISE ANTENNE VOITURE** ●

Cadre s/ ferrocube incorporé
SORTIE PUSE-PULL

Absolument complet, en pièces détachées, en une seule fois. Prix forfaitaire. **20.800**

La même réalisation en 5 transistors (sans sortie P.-P.). **PRIX FORFAITAIRE 18.800**



Dimensions : 25x18x8 cm.

TOUTE DOCUMENTATION adressée CONTRE 5 TIMBRES

RADIO-ROBUR 84, Boulevard Beaumarchais, PARIS-XI^e. Tél. : ROQ 71-31.

R. BAUDOIN, ex-Prof. E.C.T.S.F.E. C. C. postal 7062-05 PARIS

TOUTS LES RÉCEPTEURS et TÉLÉVISEURS des Grandes marques à notre succursale
R.T.M.B., 7, rue Raoul-Berton, à BAGNOLET (Seine).

LA MÉTHODE PROGRESSIVE



est la seule préparation qui puisse vous assurer un brillant succès parce que notre enseignement est le plus complet et le plus moderne.

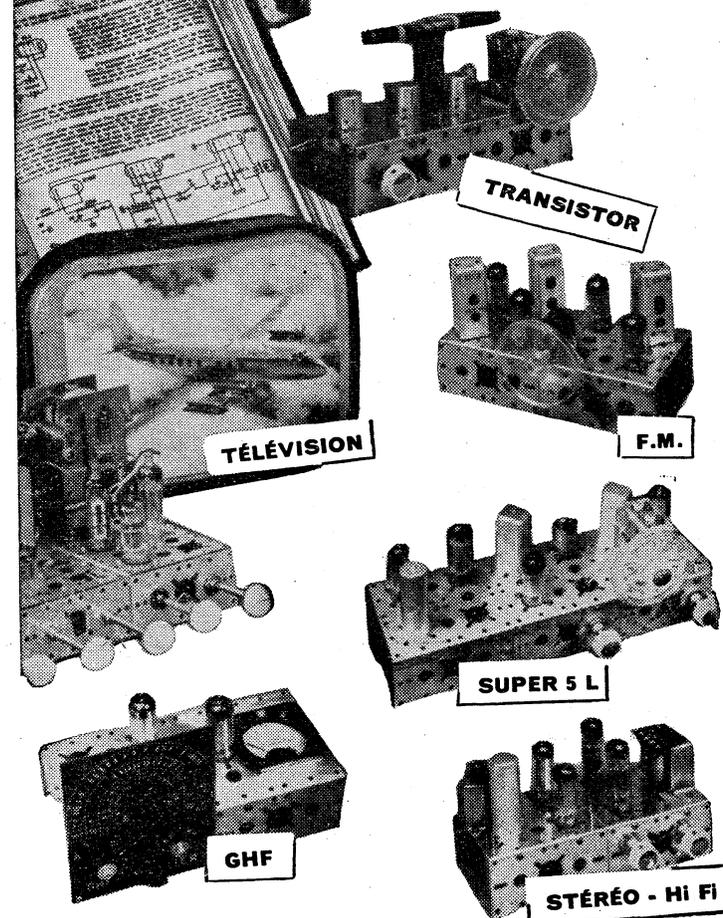
LA RADIO LA TÉLÉVISION L'ÉLECTRONIQUE PAR EXPERIENCES

UN COURS DE 1.000 PAGES
1.600 FIGURES à la portée de tous

DES CENTAINES DE MONTAGES sur CHASSIS EXTENSIBLES

INSTANTANEMENT UTILISABLES

Demandez notre programme d'étude gratuit



INSTITUT ELECTRO-RADIO

6, rue de Téhéran
PARIS 8^e

TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN — TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN —

TOURNE-DISQUES

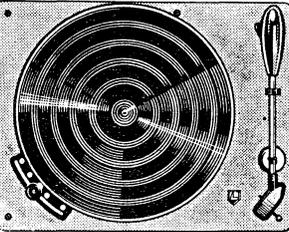
COLLARO Changeur-mélangeur 4 vitesses	19.500
BSR Changeur-mélangeur 4 vitesses	18.500
AVIALEX Platine « Mystère » avec cel. 530 Goldring (ci-dessous)	43.000
LENCO Platine 4 vitesses, tête GE	29.450

Pré-ampli cylindrique à transistors AVIALEX Permet l'utilisation d'une cellule magnétique avec ampli classique.

En stéréophonie, l'emploi de 2 pré-amplis (un pour chaque canal) est la solution la plus rationnelle et la moins coûteuse.

Dimensions : long. 12 cm. diamètre 3 cm.

Caractéristiques : par rapport à 1 000 périodes + 1 500 DB à - 13 DB de 30 périodes à 15 000 périodes Frs **8.500**



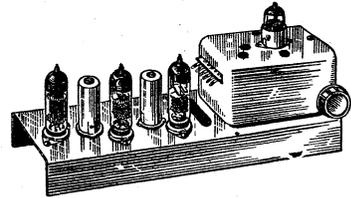
HAUT-PARLEURS

STENTORIAN C, membrane toile papier : 25 cm. 12.000 gauss	12.200
GE-GO 28 cm super-soucoupe	9.200
GE-GO soucoupe Hi-Fi 24 cm exponentiel	4.200
GE-GO super-soucoupe HI-FI à impédance constante : 24 cm expon. 21 cm exponentiel	5.500
AUDAX 21 PRA12	3.500
24 PRA12	3.800
Tweeter dynamique TW9 (spécial pour enceinte)	1.850
Cellule électrostatique 58 C	860
● ENCEINTE ACOUSTIQUE. Meuble d'angle en chêne ciré ou acajou	19.508

TRANSFOS DE SORTIE

C.E.A. .. 6.500	C.S.F. type GP300 .. 3.700	Supersonic 15 W.. 10.800
-----------------	----------------------------	--------------------------

ADAPTATEUR FM



Réalisation du 15-1-59 dans Le Haut-Parleur

Ensemble monté avec matériel ORE-CA à noyau plongeur. Permet de moderniser un appareil ou un meuble Radio sans difficultés. Dimensions : Long. 280 - Larg. 65 - Haut. 90 mm. Montage simple avec les éléments suivants : ECC85, convertisseuse, EF85, MF, EF85, MF, EABC80. Discriminateur et préampli.

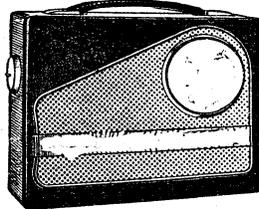
L'ensemble complet avec les tubes	9.500
En ordre de marche	11.500

POSTE TRANSISTORS

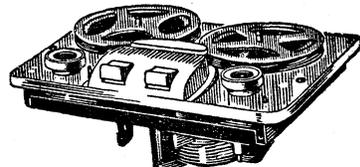
Poste transistors de grande marque avec les derniers perfectionnements
7 transistors

Prise voiture et coupure de cadre.

Bande étalée. Clavier. Net. **24.500**



MAGNÉTOPHONE



équipé de la Platine Radiohm. Livré complet avec la valise et tous éléments de montage, y compris lampes et H.P. Avec platine pour bobine 180 mm et compteurs. Prix. ... **55.800**

FLUORESCENCE

Série standards 120 volts :	
Réglette 1 m 20 complète av. tube	2.850
Réglette 0 m 60 complète avec tube	1.950
Série instantanée sans starter 120 V :	
Réglette 1 m 20 complète avec tube	3.450
Réglette 0 m 60 complète avec tube	2.320
Circline 32 watts.	
Vasque laquée blanc complète avec tube	4.950
Circline 40 watts complète avec tube	6.450
Tube fluorescent américain 1 m 20 :	
500. 0 m 60 :	470. Starter
	140



Expédition contre remboursement ou mandat à la commande.

Union Française, moitié à la commande, moitié contre remboursement.

A S C R É - I L L E L

Rive Droite

★ 2 MAGASINS A PARIS ★

Rive Gauche

220, rue Lafayette, (X^e)

Tél. : BOT. 61-87

Métro : Louis-Blanc - Jaurès. Bus : 25-26
Fermé samedi après-midi et ouvert le lundi
C.C.P. 2482-68 Paris

38, rue de l'Eglise, (XV^e)

Tél. : VAU. 55-70

Métro : Félix-Faure et Charles-Michel
Ouvert tous les jours de 9 à 12 h. et de
14 h. à 19 h. 30 C.C.P. 2446-47 Paris

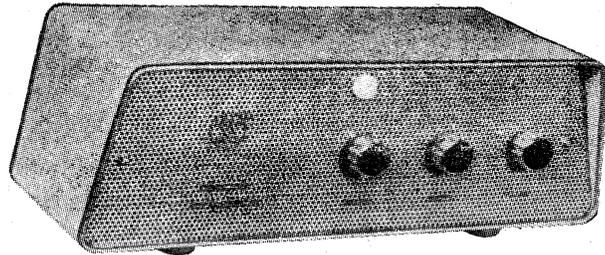
HAUTE-FIDÉLITÉ

AMPLIFICATEUR HAUTE-FIDÉLITÉ A.R.E.A.

Cet amplificateur symétrique ultra linéaire sans transfo de sortie (système Fingle Ended push-pull) — Fonctionne pour une cellule lectrice délivrant de 0,5 à 1 volt.

Châssis unique comprenant l'alimentation, l'amplification, et les correcteurs de fréquences graves et aiguës.

Tubes utilisés : 2 EL 86 — Puissance.
1 ECC83 — Amplificatrice et déphaseuse.
1 ECC83 — Amplificatrice et contrôle de tonalité.
1 EZ 80 — Redresseuse.



PRESENTATION : coffret métallique de forme moderne avec revêtement plastique. Tableau de commande en plexiglass gravé et lumineux.

PERFORMANCES :

Puissance modulée : 5 Watts. Bande passante : 20 à 50.000 c/sec. ± 0,5 db.

Correcteur de niveau des graves à 25 c/sec. : + 26 db - 8 db.
Correcteur de niveau des aiguës à 20.000 c/sec. : + 26 db 8 db.

Distorsion inférieure à 1,5 % à 1000 c/sec.

Z out put = 800 ohms.

Alimentation : 110-125 volts — 220-245 volts

Alt. 50 à 60 cs.

Consommation = 65 Watts.

Prix : **37.500 fr.**

ENCEINTE ACOUSTIQUE

A. R. E. A.

Présentation moderne et élégante avec revêtement plastique beige (existe en gris également) - Pieds tubulaires laqués OR (noir sur demande) - Réflecteur en tôle avec même revêtement que l'enceinte.

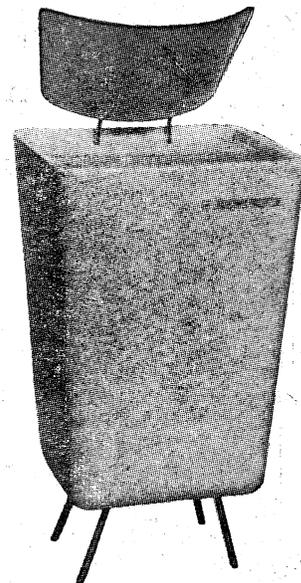
Haut-parleur elliptique 21x32
Z = 800 ohms. L'adaptation de tout autre haut-parleur reste possible et rend de ce fait l'enceinte universelle.

Cotes hors tout :
45x36x80 (sans réflecteur)

Poids : 20 kgs Prix : **32.000 fr.**

Matériel visible 220, r. Lafayette

Remise professionnelle normale à déduire



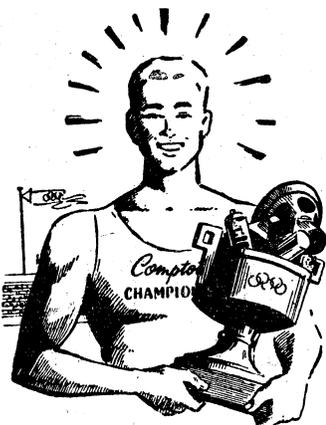
Expédition contre remboursement ou mandat à la commande.

Union Française, moitié à la commande, moitié contre remboursement.

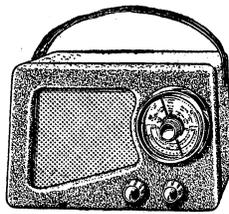
TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN — TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN —

TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN — TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN —

TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN — TOUT NOTRE MATERIEL EST GARANTI UN AN —



RÉCEPTEURS PORTATIFS À TRANSISTORS



« LE MONTE-CARLO »

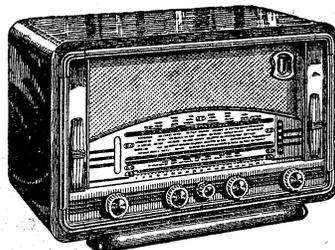
Décrit dans « RADIO-PLANS »
n° 142, d'août 1959.
6 TRANSISTORS.
2 gammes d'ondes (PO-GO).
PRISE D'ANTENNE
POUR VOITURE
Fonctionne avec 2 piles
« lampe de poche » 4,5 V.
Coffret gainé plastique 2 tons.

Dimensions : 25x16x9 cm.

ABSOLUMENT COMPLET
en pièces détachées, AVEC PILES..... **17.640**
CABLÉ-RÉGLÉ
en ordre de marche..... **18.900**

(Port et emballage : 850 F)

UNE GRANDE RÉALISATION



● LE FLORIDE ●

Décrit dans « RADIO-PLANS »
de nov. 1958
Alternatif 6 lampes
4 gammes d'ondes + pos-
P.U. Cadre ar tiparasites
incorporé orientable.
Sélectivité et sensibilité
remarquables.
COMPLET, en pièces
détachées.. 15.400
EN ORDRE
DE MARCHÉ 16.500

Dimensions : 440x290x210 mm.

Le même modèle, sans cadre antiparasites
COMPLET en pièces détachées..... 13.900
EN ORDRE
DE MARCHÉ 15.300

(Port et emballage : 1.400 F)

UN ÉLECTROPHONE HI-FI DE LUXE

« LE PRELUDE »

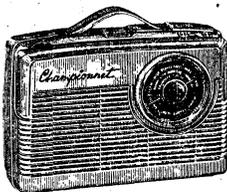
● RELIEF SONORE ●
Contrôle séparé des « graves »
et des « aiguës »
Tourne-disques 4 vitesses
Haut-parleur spécial 21 cm dans
couvercle dégonflable form. baffie.
Dimensions : 410x295x205 mm.
COMPLET en pièce. dét. 20.500
EN ORDRE
DE MARCHÉ 24.200
(Port et emballage : 1.400 F)
Le même avec **CHANGEUR** de
disques automatiques à 45 tours
PRIX..... **29.800**



« LE BAION »

Alternatif 110-220 volts - Contrôle de tonalité - Contre-réaction.
Haut-parleur dans couvercle dégonflable.
Présentation en élégante mallette gainée (345x275x190 mm).
Livré au choix avec platine 4 vitesses « TEPPAZ » ou « RADIOHM »
COMPLET en pièces
détachées.. 16.500
EN ORDRE
DE MARCHÉ... 17.500

UNE AFFAIRE EXCEPTIONNELLE!..



Portatif à 6 transistors +
diode. Cadre ferrite 200 mm
incorporé. Haut-parleur spé-
cial HI-FI. Fonctionnement
de 300 heures avec pile
9 volts. Grande capacité.
Luxeux coffret. Dim. :
23x15,8 cm.

VENDU EXCLUSIVEMENT
 EN ORDRE
 DE MARCHÉ 17.900

(Port et emballage : 850 F)

BLOCS BOBINAGES

Grandes marques

472 kilocycles..... **875**
455 kilocycles..... **795**
Avec gamme BE..... **950**
Avec cadre ferrocube..... **1.350**



JEUX DE MF { 472 kilocycles..... **550**
455 kilocycles..... **595**

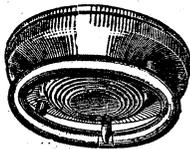
RÉCLAME : Le bloc + MF. Complet..... 1.200

ÉCLAIRAGE PAR FLUORESCENCE

UN CHOIX IMPORTANT
DE RÉGLETTES
ET CIRCLINES

● Réglettes se branchant,
comme une lampe ordinaire,
sans modifications.

Longueur 0 m 60 :
En 110 V..... **1.650**
En 220 V, supplém.. **250**



● RÉGLETTES A TRANSFO INCORPORÉ ●

Livrées complètes avec starter et tube.

0 m 37..... **2.100** | 1 m 20..... **3.250**
0 m 60..... **2.300** | CIRCLINE..... **5.300**

(Pour toute commande, bien préciser 110 ou 220 volts)

● PLATINES TOURNE-DISQUES ●

4 VITESSES

« TEPPAZ »

ou « RADIOHM »

16, 33, 45 et 78 tours.
Pick-up réversible à 2
saphirs. Moteur syn-
chrone, parfaitement
équilibré ne transmet-
tant aucune vibration. Arrêt automatique.
En valise gainée 2 tons..... **6.800**
En valise gainée 2 tons..... **9.100**



PATHE MARCONI

Platine « Mélodyne 192 »

L'appareil de reproduction idéal pour les
amateurs de HAUTE FIDÉLITÉ..... **7.100**
En valise gainée 2 tons..... **9.900**
Platine Réf. 319. Chang. à 45 t..... **13.950**

NOUVEAUTÉ..

● STÉRÉOPHONIE ●

Platine « Radiohm » 4 vitesses, « Stéréo »
PRIX..... **8.850**

● ÉLECTROPHONES ●

◆ **AMPLI-HI-FI** puissance 3 watts, secteur alternatif
110-220 volts.
◆ Haut-parleur grand diamètre dans couvercle for-
mant baffie.

EN ORDRE DE MARCHÉ

★ Avec platine « TEPPAZ »..... **17.500**
★ Avec platine « MÉLODYNE »..... **18.500**

ÉLECTROPHONE STÉRÉOPHONIQUE HI-FI. Tourne-
disques 4 vitesses, 2 Haut-parleurs dans couvercle
dégonflable.
COMPLET en pièces détachées..... 29.720
EN ORDRE DE MARCHÉ. 32.900
PRIX.....
(Port et emballage : 950 F)

FERS A SOUDER



« SIMPLET »..... **1.080**
75 watts..... **1.200**
100 watts..... **1.350**

LIVRÉS AVEC CORDON

A la commande préciser le
voltage. S.V.P.

CATALOGUE GÉNÉRAL (40 pages) contre 200 F
DOCUMENTATION SPÉCIALE (nos récepteurs en
ORDRE DE MARCHÉ) contre enveloppe timbrée.
EXPÉDITIONS IMMÉDIATES PARIS et PROVINCE contre
remboursement ou mandat à la commande.

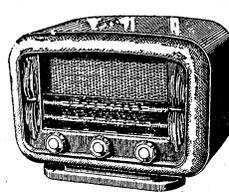
→ AUTOMOBILISTES - Parking assuré. ←

Tél. : ORNano 52-08 C.C. Postal 12358-30 PARIS
ATTENTION! Métro : Porte de Clignancourt ou Simplon



1AC6/DK92	530	6AO5.	420	6F6G.	850	12AT7	480	117Z3.	645	CL6...	950	ECC83	450	EK2...	950	PCC84	680		
1L4/DF92	645	6AT6.	400	6F7...	850	12AU6.	480	506...	500	CY2...	840	ECC84	680	EL2...	850	PCC88	1.360		
1M3/DM70	630	6ATTN	680	6C5...	950	12AU7.	450	807...	950	DAF96	645	ECC86	650	EL3...	850	PCF80	620		
1R5/DK91	450	6AU6.	470	6H6GT	750	12AV6.	428	1883...	570	DF96.	645	ECCF1	850	EL41...	460	PCF82.	680		
1S5/DAF91	525	6AV6.	420	6H8...	850	12AX7.	450	4654...	450	DK92.	530	ECCF80.	660	EL42...	680	PCL82	750		
1U4/DF91	450	6B7...	850	6J5...	850	12BA6.	330	AB1...	950	DK96.	645	ECCF82.	760	EL81...	965	PL36.	1.490		
2A6-2A7...	850	6BA6.	370	6J6...	430	12BE6.	540	AB2...	950	DL96.	570	ECCF83.	850	EL83...	610	PL81...	850		
2B7.....	850	6BA7.	590	6J7MG.	850	12B8.	740	ABCL.	950	DM70.	630	ECH11	960	EL84...	420	PL81F/			
2X2.....	1.050	6BE6N.	520	6K7...	750	21B6.	1.050	ABL1.	1.365	E424.	950	ECH21	950	EL85...	640	17Z3.	1.065		
3A4.....	595	6BMS.	509	6LG.	980	24.....	850	AF2...	850	E443H.	850	ECH42	550	EM4...	760	PL82...	550		
3V4.....	650	6BQ6A.	6M6...	850	25A6...	850	25A6...	850	AF3...	860	EABC80	750	ECH81	565	EM34...	760	PL83...	550	
3Q4 (DL95)	450	6C6B.	480	6Q7...	880	25L6GT	950	AF7...	850	EAF42.	525	ECL11	1.230	EM80/	420	UCC85	685		
3V4.....	650	6C4...	610	6V4...	340	25Z6G.	850	AK1...	1.200	EB4...	850	ECL80.	540	81...	495	UCH21	1.075		
5U4C.....	980	6C5...	840	6V6...	850	35...	770	AK2...	950	EB41...	965	ECL81.	740	EM84...	730	UCH22	690		
5Y3CB.....	550	6C6...	850	6X2...	740	35W4.	350	AKZ1...	1.200	EBC3.	900	ECL82.	760	EM85...	530	UCL82	760		
5Z3.....	950	6C8...	740	6X4/	5085...	42...	850	AZ11...	650	EBC81.	440	EF6...	850	EY81...	570	UCL87	520		
5Z4.....	550	6C8N.	740	6EX4...	330	43-47...	850	AZ41...	550	EBF2.	750	EF9...	850	EY82...	495	UF42...	975		
6A7.....	750	ECL82.	750	6X8GT	700	50B5...	550	C443.	950	EBF80.	420	EF41...	590	EY86...	690	UF85...	495		
6A8MG...	850	6D6...	920	8BQ7.	680	56.....	850	CBL1.	950	EBF89.	450	EF42...	760	EZ4...	760	UF89...	590		
6AC7.....	920	8DQ8A	1.395	9BM5/	76-77...	57-58...	850	CBL6.	950	EBL1.	1.290	EF80...	745	EZ40A.	575	UL41...	680		
6AF7.....	700	6E8MG	850	9P9...	590	78...	850	CF1...	850	EBL21.	1.040	EF80...	420	EZ80...	340	UL84...	620		
6AK5.....	540	6F5...	1.020	12AT6.	520	78-77...	850	CF2...	850	ECC22.	495	EF85...	410	EZ81...	410	UM4...	650		
6AL5.....	330	6F6M.	895	12AT6.	530	805...	645	CL2...	950	ECC82	450	EF86...	740	EZ82...	950	UY41...	420		
												450	EF89...	420	GZ40...	350	UY85...	420	
													1.020	GZ41...	350	UY92...	420		

● LE BAMBINO ●



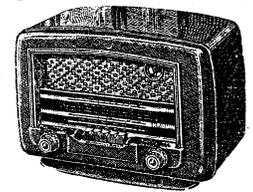
Alternatif 5 lampes « Noval »
Secteur 110 à 240 volts
4 gammes d'ondes + PU. Cadre incor-
poré.

Haut-parleur membrane spéciale.
Coffret plastique vert ou blanc.
Dimensions : 330x320x165 mm.

COMPLET en pièces dét... 12.200
EN ORDRE
DE MARCHÉ..... 12.900

(Port et emballage : 1.050 F)

● LE PROVENCE ●



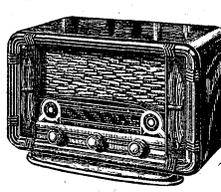
ALTERNATIF 6 LAMPES
Secteur alternatif 110 à 220 volts.
CLAVIER MINIATURE 5 TOUCHES
4 gammes d'ondes (OC-PO-GO-BE-PU).
Cadre ferrocube orientable.
Coffret plastique vert, façon lézard ou
blanc.

Dimensions : 300x210x180 mm.
COMPLET en pièces dét... 14.900

EN ORDRE
DE MARCHÉ..... 15.500

(Port et emballage : 1.150 F)

● LE PIGMET ●



Dimensions : 220x200x190 mm.
SUPER-HÉTÉRODYNE 5 LAMPES
Fonctionne sur tous courants 115 volts
3 gammes d'ondes (OC-PO-GO)

PRÉSENTATION LUXEUSE
Le récepteur absolument complet, en
pièces détachées..... **10.500**

EN ORDRE DE MARCHÉ
CABLÉ RÉGLÉ..... 11.500

(Port et emballage : 1.050 F)

Comptoirs
CHAMPIONNET
14, rue Championnet, PARIS-XVIII^e

ABONNEMENTS :

Un an..... 1.275 F

Six mois..... 650 F

Étrang., 1 an. 1.600 F

C. C. Postal : 259-10

PARAIT LE PREMIER DE CHAQUE MOIS

radio plans

la revue du véritable amateur sans-filiste

LE DIRECTEUR DE PUBLICATION : Raymond SCHALIT

**DIRECTION-
ADMINISTRATION
ABONNEMENTS**43, r. de Dunkerque,
PARIS-X^e. Tél. : TRU 09-92**RÉPONSES A NOS LECTEURS**

Nous répondons par la voie du journal et dans le numéro du mois suivant à toutes les questions nous parvenant avant le 5 de chaque mois et dans les dix jours aux questions posées par lettre par les lecteurs et les abonnés de RADIO-PLANS, aux conditions suivantes :

1^o Chaque lettre ne devra contenir qu'une question.

2^o Si la question consiste simplement en une demande d'adresse de fournisseur quelconque, d'un numéro du journal ayant contenu un article déterminé ou d'un ouvrage de librairie, joindre simplement à la demande une enveloppe timbrée à votre adresse, écrite lisiblement, un bon réponse, une bande d'abonnement, ou un coupon réponse pour les lecteurs habitant l'étranger.

3^o S'il s'agit d'une question d'ordre technique, joindre en plus un mandat de 100 francs.

S. A..., à Tizel (Oranie).*Comment employer un poste à transistors dans une voiture ?*

Pour utiliser un poste à transistors à bord d'une voiture, il faut lui adjoindre un étage haute fréquence comme celui indiqué dans la réalisation du SPOUTNIK 3 décrit dans le n° 131 de *Radio-Plans*, et utiliser sur le véhicule une antenne télescopique.

L. R..., à Villeherviers.

En possession d'un récepteur installé dans sa chambre a branché un haut-parleur supplémentaire dans la cuisine. Il voudrait introduire dans le circuit du HP supplémentaire, c'est-à-dire dans la cuisine, un potentiomètre de façon à augmenter ou diminuer la puissance sans avoir à se déranger dans la chambre. Il nous demande si cette modification est réalisable, et si oui quel potentiomètre introduire ?

Vous pouvez parfaitement brancher un potentiomètre sur votre HP supplémentaire, celui-ci étant bien entendu sans transformateur d'adaptation, ce transformateur étant en général celui du récepteur.

Il vous suffit donc de prendre un potentiomètre de 50 ohms bobinés et de relier ses extrémités à la ligne allant au secondaire du transformateur d'adaptation, et de brancher la bobine mobile du haut-parleur supplémentaire entre une de ses extrémités et le curseur.

J. M..., à Mazères.

A réalisé un récepteur à piles portatif, se plaint du mauvais fonctionnement en OC et BE. Il vous demande des tuyaux utiles pour régler et recevoir correctement ces 2 gammes, sur antenne télescopique ?

Le mauvais fonctionnement de votre récepteur en bandes OC peut être dû à un alignement incorrect. Il faudrait revoir celui-ci à l'aide d'une hétérodyne, en particulier pour les transformateurs MF et pour les noyaux OC du bloc que vous devez régler en gamme BE sur 6,1 mHz.

Il est également possible que la changeuse de fréquence DK92 oscille difficilement sur ces fréquences élevées.

Nous vous conseillons donc si vous en avez la possibilité d'essayer une autre DK29.

P. N..., à Sierre (Suisse).

Voudrait les schémas et plans d'une sonde à ultra-sons pour mesurer la profondeur des lacs, rivières, etc.

La construction d'un tel appareil n'est pas à la portée d'un amateur.

En effet, si le principe est simple puisqu'il s'agit d'émettre une onde ultra-sonore, de capter son écho à l'aide d'un récepteur et de chiffrer le temps qui sépare l'impulsion émise et celle reçue qui est proportionnelle à la distance entre l'émetteur et l'obstacle, la difficulté réside dans l'établissement du dispositif indicateur de distance.

Il faut en effet, utiliser un oscilloscope doté d'une base de temps très précise.

G. A..., à Toulon.

Désire savoir quel est le mode de fonctionnement d'un oscillateur appelé « oscillateur série Zutter », quel est le rôle de la deuxième lampe, et comment se peut-il que ce montage oscille sinusoidalement ?

Ce montage est un oscillateur à double couplage, analogue à un multivibrateur, mais stabilisé par un circuit accordé et un quartz. La réaction a lieu par le quartz.

Un tel montage oscille à peu près sinusoidalement grâce à la présence du circuit accordé, mais cela n'est exact que pour des oscillations de faible amplitude.

Cette amplitude dépend d'ailleurs de l'accord du circuit. Il est à noter que les oscillations ne se produisent pas sur l'accord exact, mais sur une plage qui précède cet accord. Pour l'accord exact, un « trou » se produit.

Il faut naturellement que le circuit puisse être accordé sur 100 kc/s (soit 1 = 3.000 mètres).

R. A..., à Itteville.

A effectué le montage du Patty 59 se plaint d'un ronflement assez gênant dès qu'il pousse le potentiomètre à fond. Le fait d'inverser la prise de courant diminue assez sensiblement ce ronflement.

De plus, il voudrait savoir s'il est normal qu'au moment de la mise en marche les filaments de la UY92 et de la UCH81 rougissent violemment.

Sur votre poste, vérifiez si le boîtier du potentiomètre est bien relié à la masse et, surtout, si les points de masse sont bien soudés.

Il est possible également que ce ronflement soit dû à un mauvais isolement dans une lampe. Nous vous conseillons donc de les faire vérifier.

Il est normal qu'à la mise en marche les filaments des lampes rougissent brusquement ; cela tient au fait qu'ils ont une résistance beaucoup plus faible à froid qu'à chaud, de sorte que le courant au moment de la fermeture de l'interrupteur est plus important que pendant le fonctionnement normal.

Il n'y a pas lieu de vous inquiéter de cet état de chose.

P. M..., à Lunéville.

Possesseur d'un téléviseur 441 lignes voudrait le transformer en oscilloscope, ou en 819 lignes :

En pratique, il n'est pas possible de transformer un téléviseur en oscilloscope, car le téléviseur est équipé d'un tube à déviation électromagnétique alors que pour un oscilloscope il faut un tube à déviation électrostatique.

La transformation d'un poste 441 lignes en récepteur 819 lignes n'est également pas possible, car elle nécessite le remplacement pratiquement complet du matériel et il est donc préférable de réaliser directement un poste neuf prévu pour le nouveau standard.

**SOMMAIRE
DU N° 144 OCTOBRE 1959**

Stéréophonie avec un seul émetteur...	23
Electrophone stéréophonique : ECC83, ECL82 (2), EZ80.....	26
Télévision à U.H.F.....	31
Cellules photo-électriques.....	34
Récepteur AM-FM, ECH81, EF85, EABC80, EL84, EZ80.....	38
Oscilloscope en radio.....	45
L'amateur et les surplus.....	48
Poste portatif à 6 transistors avec prise antenne auto.....	51
Parlons électronique : de la charge d'espace aux tubes à gaz.....	55
Pratique de la modulation de fréquence : l'Emission.....	60
Emetteur à transistor.....	64

L. H..., à Bourbon-l'Archambault.

Se plaint du mauvais fonctionnement de son récepteur détectrice à réaction, e. désire savoir la cause.

Il est normal qu'un récepteur détectrice à réaction ne vous donne pas d'excellents résultats sur cadre ; pour un tel appareil, il faut nécessairement une antenne et une prise de terre.

Dans ces conditions, vous devez pouvoir faire du haut-parleur sur les postes locaux.

R. B..., à Saint-André.

Voudrait le plan d'un poste à une lampe (A409) fonctionnant sur piles 22 V et 4,5 V, ainsi que celui avec une 12A7 sur secteur.

Une tension plaque de 22 V pour une A409 est trop faible et ne donnera pas de bons résultats. Il faut, au minimum, 67 V.

M. C..., à Champigny.

Serait intéressé par les conditions de réception télévision dans la région de Perpignan (Céret, à 30 km au sud).

Cette région n'est toujours pas très favorisée. Il nous est difficile de vous fournir des renseignements très précis car les conditions peuvent être totalement très variables.

Les stations possibles sont : Marseille, Toulon ou Pic du Midi.

M..., à Noisy-le-Sec.

Possédant un poste de télé voudrait le faire fonctionner sur l'émetteur de Bourges, et demande les modifications à y apporter :

Votre appareil n'est pas prévu avec un rotacteur. Il faudrait changer :

a) Circuit d'entrée ECC81 ;

b) — HF ECC81 ;

c) — oscillatrice ECC81.

L'antenne devra être prévue pour le canal 9. Cette transformation ne peut être faite que par une personne très compétente, munie des appareils nécessaires. Elle risque d'entraîner des frais excessifs pour un appareil d'un modèle déjà ancien.

RADIO-SOURCE

étant en voie de transférer ses magasins, communiquera sa nouvelle adresse à son aimable clientèle aussitôt que possible.

Pour tous renseignements, écrire à l'adresse actuelle : 82, AVENUE PARMENIER, PARIS-XI^e



PUBLICITÉ :

J. BONNANGE

44, rue TAITBOUT

- PARIS (IX^e) -

Tél. : TRINITÉ 21-11

Le précédent n° a été tiré à 42.052 exemplaires.
Imprimerie de Sceaux, 5, rue Michel-Charaire, Sceaux

BON DE RÉPONSE Radio-Plans

Viennent de paraître

LES SÉLECTIONS DE

★ ★ ★



N° 1

L. CHRÉTIEN, Ingénieur E. S. E.

LA PRATIQUE DES ANTENNES DE TÉLÉVISION

★

Fonctionnement — Construction
Choix de l'emplacement — Installation

84 pages format 16,5 × 21,5 ; 97 illustrations
PRIX..... 300 F

N° 2

SACHEZ DÉPANNER VOTRE TÉLÉVISEUR

★

Initiation au dépannage - Localisation de la panne - Dépannage statique - Dépannage des circuits antenne et HF à l'aide de générateurs sinusoïdaux - Dépannage statique des amplificateurs MF - Dépannage dynamique des amplificateurs MF - Amplificateurs HF à circuits décalés - Amplificateurs MF à circuits décalés - Amplificateurs vidéo-fréquence - Base de synchronisation - Synchronisation des téléviseurs à longue distance, etc., etc.

124 pages format 16,5 × 21,5 ; 102 illustrations
PRIX..... 450 F

DEUX OUVRAGES QUE VOUS DEVEZ POSSÉDER

Commandez

LES SÉLECTIONS
DE



à votre marchand habituel qui vous les procurera, ou à **RADIO-PLANS, 43, rue de Dunkerque, Paris-X^e**, par versement au C.C.P. Paris 259-10. - Envoi franco.

STÉRÉOPHONIE AVEC UN SEUL ÉMETTEUR

Par L. CHRÉTIEN, Ingénieur E. S. E.

La saison prochaine sera probablement celle de la « stéréophonie » grâce à nos deux oreilles nous permettant la perception « binaurale », nous sommes capables de localiser l'emplacement d'une source sonore. C'est ainsi que nous avons la nette sensation de l'espace occupé par un orchestre.

Nous pouvons situer les différents instruments en assignant à chacun d'eux une direction et une distance.

Mais l'écoute « monophonique », c'est-à-dire

avec un seul microphone, une seule chaîne de transmission, un seul récepteur et un seul haut-parleur anéantit cette sensation.

La transmission « stéréophonique » permet de le reconstituer sous sa forme la plus simple, elle mobilise deux émetteurs différents. N'est-il pas possible de transmettre les deux informations nécessaires « au moyen d'un seul émetteur ? »

L'auteur de l'article ci-dessous répond à cette question.

Quelques rappels.

La question de la stéréophonie a déjà fait ici même l'objet d'un exposé. Nous nous bornerons par conséquent à rappeler les faits essentiels.

Quand nous écoutons une reproduction musicale au moyen d'un haut-parleur, nous ne pouvons absolument pas éprouver la même sensation que dans la salle de concert. La principale raison c'est que notre écoute est *monaurale*. C'est exactement comme si nous avions écouté le concert avec une seule de nos oreilles.

On dit encore qu'on éprouve la sensation du *trou dans le mur*. Tout se passe, en effet, comme si les sons parvenaient à nos oreilles à travers une petite ouverture pratiquée à travers le mur de la salle de concert...

Ainsi la satisfaction du mélomane sera-t-elle toujours incomplète quand il s'agira de musique reproduite quelle que soit la qualité de la reproduction. Il y manquera la perception de *l'espace sonore*. De la même manière, et pour des raisons tout à fait comparables, une photographie ne peut donner la sensation complète de la troisième dimension.

Notez qu'il ne servirait absolument à rien de placer plusieurs haut-parleurs alimentés par un même amplificateur.

Il faut deux voies.

Pour reconstituer d'une manière fort améliorée la sensation sonore éprouvée dans la salle de concert, pour faire disparaître l'impression désagréable de « trou dans le mur », il faut réaliser la combinaison que symbolise la figure 19. Dans la salle de concert nous placerons deux microphones Md et Mg, séparés par un obstacle T qui figurera la tête du sujet et dont l'influence acoustique n'est pas négligeable.

Le courant microphonique fourni par Md sera transmis à l'écouteur téléphonique Ed, placé sur notre oreille droite. Le courant microphonique recueilli par Mg agira de la même façon, grâce à la ligne G, sur notre oreille gauche.

Tel est bien le principe d'un système stéréophonique... Mais il ne faut, à ce sujet, se faire aucune illusion. Nous avons eu soin d'écrire au début de ce paragraphe que le système donnera une reproduction *améliorée*. Nous n'avons pas écrit qu'il donnerait une reproduction *parfaite*. Et il en sera effectivement ainsi, même si les microphones et les écouteurs ou haut-parleurs sont idéalement parfaits.

Le système nous donnera encore parfois une curieuse confusion auditive. Il nous

sera, par exemple, impossible de situer la source sonore en avant ou en arrière de nous dans certains cas. Dans l'écoute normale avec nos deux oreilles nous levons ce doute au moyen de petits mouvements involontaires de la tête. En tournant celle-ci sur son axe vertical nous approchons une oreille de la source tandis que nous en éloignons l'autre... Et c'est suffisant pour nous permettre de localiser immédiatement la source sonore en avant ou en arrière de nous. Le système de la figure 1 est donc encore imparfait. *C'est peut-être pour cette raison que beaucoup d'auditeurs de bonne foi ne « sentent » pas la stéréophonie...*

Pour beaucoup d'autres cependant, l'amélioration est tout à fait considérable et justifie parfaitement les complications de la technique actuelle.

Il faut tout multiplier par deux...

Le principal inconvénient c'est qu'il faut tout multiplier par deux : deux microphones, ou deux sillons de disque, ou deux pistes de magnétophones ou de film, deux voies de transmissions, deux amplificateurs, deux groupes de haut-parleur et... aussi, deux fois le prix de l'installation.

C'est d'autant plus désastreux que la stéréophonie ne peut s'accommoder de la médiocrité. L'effet stéréophonique n'atteint sa plénitude qu'à condition de reproduire les fréquences acoustiques moyennes et élevées, ainsi que leurs harmoniques. Les fréquences basses n'interviennent que fort peu. C'est à partir de 800 Hz et jusqu'au-delà de 10.000 que l'effet se manifeste. Il suffit d'avoir quelques notions d'acous-

tique élémentaire pour en comprendre les raisons.

Mais cela condamne la stéréophonie à bon marché. Pour en profiter il faut des équipements de très haute qualité... Il ne peut pas être question d'effectuer des transmissions stéréophoniques en utilisant les stations à modulation d'amplitude dans les gammes d'ondes moyennes. Dans ce cas les fréquences de modulation ne s'étendent pratiquement jamais au-delà de 3.000 ou 4.000 Hz... et les brouillages sont tels qu'ils empêchent toute audition agréable.

C'est du côté de la modulation de fréquence qu'il faut aller. Toutefois la chose pourra être jugée impraticable s'il faut deux émetteurs, deux récepteurs et deux chaînes reproductrices.

Il y a des solutions.

L'inconvénient le plus important c'est la nécessité d'employer deux émetteurs. Car, en effet, deux émetteurs cela signifie aussi deux canaux de transmission et, dans la bande II, comme dans les autres bandes, il ne faut pas gâcher les mégahertz.

Or, justement, notre propos est de montrer que ce gaspillage de mégahertz n'est pas nécessaire. Il existe des moyens éprouvés de transmettre les deux informations stéréophoniques par l'intermédiaire d'un seul et unique émetteur.

De plus — et c'est très important — les auditeurs non munis d'installations radiophoniques peuvent recevoir ces émissions *comme s'il s'agissait d'une transmission normale*. Leur plaisir n'est diminué en rien.

Pour les autres, il suffit d'ajouter un « adaptateur » au récepteur normal et de prévoir, cela va sans dire, une seconde chaîne reproductrice. L'adaptateur est beaucoup moins compliqué qu'un second récepteur. Il comporte, suivant les systèmes, de 4 à 5 tubes.

On peut donc représenter schématiquement le système comme nous l'avons fait sur la figure 2. Toute la partie supérieure encadrée en pointillé constitue une installation ordinaire, normale pour la réception des émissions à modulation de fréquence.

La partie inférieure c'est le supplément qu'il faut installer si l'on veut profiter des avantages de la stéréophonie.

On peut donc dire que le système est compatible.

Le système « Halstead ».

Nous avons eu l'occasion de rencontrer l'ingénieur américain W. S. Halstead,

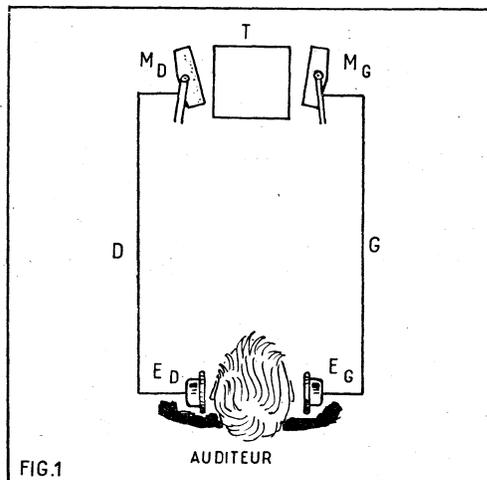


FIG.1



radio
radar
télévision
électronique
métiers d'avenir
JEUNES GENS

qui aspirez à une vie indépendante, attrayante et rémunératrice, choisissez une des carrières offertes par

LA RADIO ET L'ÉLECTRONIQUE

Préparez-les avec le maximum de chances de succès en suivant à votre choix et selon les heures dont vous disposez

**NOS COURS DU JOUR
NOS COURS DU SOIR
NOS COURS SPÉCIAUX
PAR CORRESPONDANCE**

avec notre méthode unique en France
**DE TRAVAUX PRATIQUES
CHEZ SOI**

**PREMIÈRE ÉCOLE
DE FRANCE**

**PAR SON ANCIENNETÉ
(fondée en 1919)**

**PAR SON ELITE
DE PROFESSEURS
PAR LE NOMBRE
DE SES ÉLÈVES**

PAR SES RÉSULTATS
Depuis 1919 71% des élèves
reçus aux

EXAMENS OFFICIELS
sortent de notre école

(Résultats contrôlables
au Ministère des P.T.T.)

N'HÉSITEZ PAS, aucune école n'est comparable à la notre.

DEMANDEZ LE «GUIDE DES
CARRIÈRES» N° PR 9
ADRESSÉ GRATUITEMENT
SUR SIMPLE DEMANDE



ÉCOLE CENTRALE DE T.S.F.

et d'électronique



**12, RUE DE LA LUNE
PARIS (2^e) - Tél. CENTral 78-87**

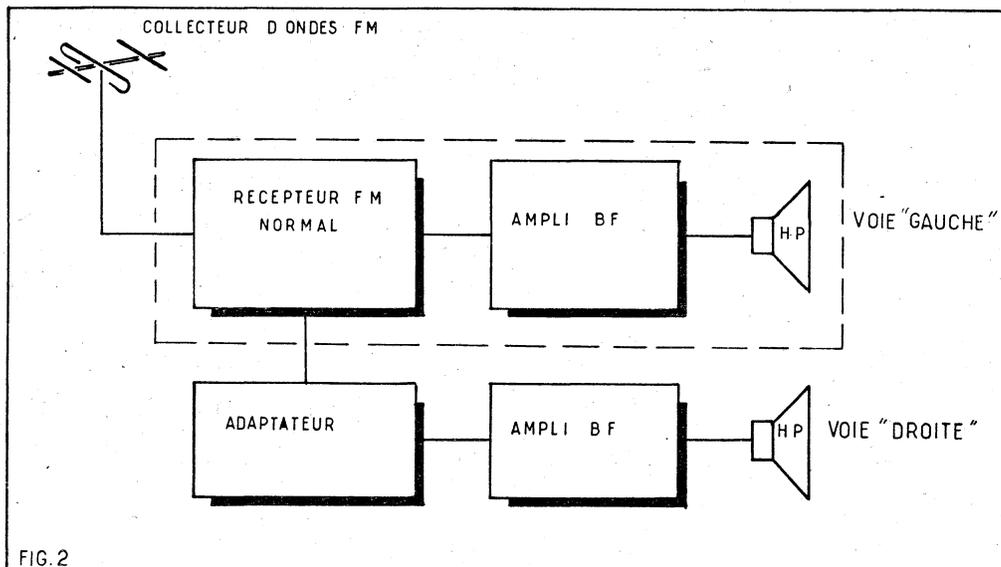


FIG. 2

venu en Europe pour proposer l'adoption de son système de transmission « multiplex » permettant précisément d'obtenir le résultat étonnant indiqué sur notre figure 2. Les renseignements que nous publions sont pratiquement inédits en France et ont été obtenus au cours de l'entretien direct que nous avons eu avec l'ingénieur américain. Celui-ci a répondu de bonne grâce à toutes les questions que nous lui avons posées.

Précisons d'abord pour nos lecteurs qu'une transmission est dite *multiplex* quand elle permet de transmettre simultanément plusieurs informations. Ainsi, par exemple, on fait du « multiplex » sur un câble hertzien qui transmet plus de cent conversations téléphoniques à la fois et, en même temps, de la téléphotographie, des images de télévision, etc...

La disposition synoptique de la figure 3 permet de comprendre le principe général du système « stéréopliex » de l'ingénieur américain.

On trouve d'abord les éléments A et B qui constituent un émetteur normal à modulation de fréquence et qui transmet la voie « gauche », c'est-à-dire les informations captées par un des microphones. L'effet de cette modulation de fréquence est de faire varier cette fréquence en plus et en moins, on obtient donc finalement $97,3 \pm G$.

Les informations captées par le second microphone D servent à moduler une onde porteuse auxiliaire. Celle-ci est choisie de fréquence très basse, à peine supérieure à la

limite des fréquences acoustiques : 41 kHz par exemple (nous écrivons bien : *kilo* et non pas *méga*). En passant dans un modulateur nous obtenons le résultat $41 \text{ kHz} \pm D$ — qui constitue la « voie droite ».

Enfin les deux composantes sont introduites dans un second modulateur de fréquence et l'on obtient alors le résultat symbolique :

$$97,3 \text{ MHz} \pm G \pm (41 \text{ kHz} \pm D)$$

que l'on transmet à l'antenne d'émission et qui est par conséquent rayonné dans l'espace.

Largeur de bande.

On peut alors se poser une question. Que va devenir la largeur de bande de l'onde très complexe ainsi obtenue. Nous avons montré dans de précédents articles qu'en modulation de fréquence normale, cette largeur était de l'ordre de 185 à 200 kHz. Ne va-t-elle pas, dans le cas présent, devenir énorme et couvrir une bande inacceptable ?

Pas du tout. Nous prions nos lecteurs de se reporter aux articles déjà cités. L'indice de modulation (que l'on peut, sous certaines réserves comparer à la profondeur de modulation), diminue quand la fréquence augmente. Il en résulte que la largeur de bande ne s'accroît pas sensiblement.

C'est d'ailleurs pour cette raison qu'on introduit dans l'émetteur un circuit d'accen-

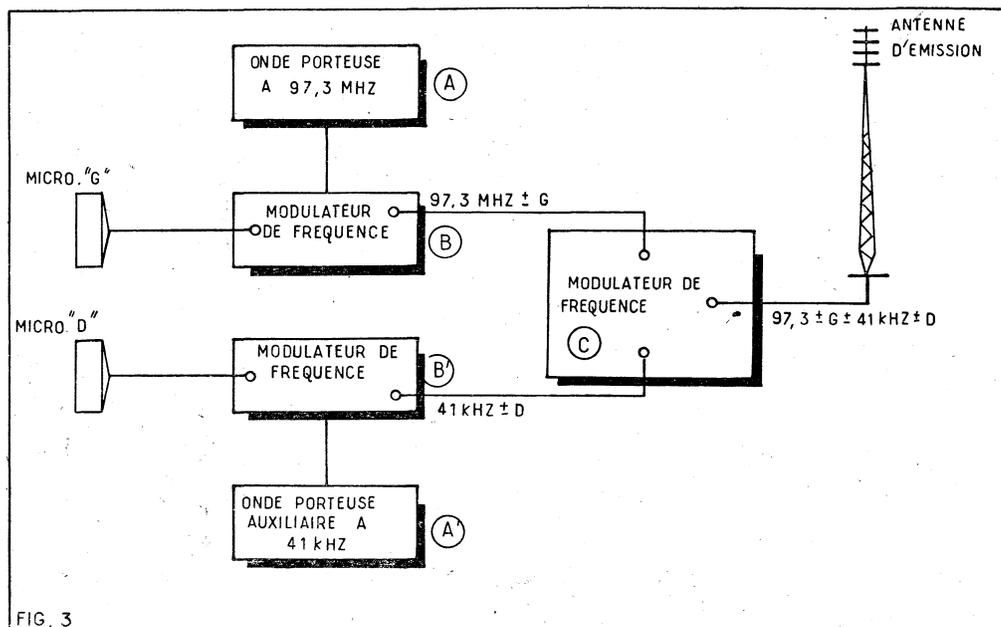


FIG. 3

tuation des fréquences aiguës ce qui permet d'utiliser au mieux la puissance de l'émetteur (ce que les Américains appellent le « pré-emphasis »).

Du côté de la réception.

Pour rétablir l'équilibre entre les différentes fréquences acoustiques, il faut naturellement faire l'opération inverse à la réception. Si l'on pré-accentue à l'émission, il faut dé-accentuer à la réception.

Cette opération est effectuée au moyen d'un filtre *passé-bas* très simple constitué par l'association d'un condensateur et d'une résistance, disposé entre l'étage démodulateur et l'entrée de l'amplificateur de basse fréquence (fig. 4). Tous les récepteurs de modulation de fréquence comportent ce dispositif correcteur.

Or, si l'on jette un coup d'œil sur la figure 3, on voit que les informations contenues dans la seconde voie, transportées par l'intermédiaire de l'onde porteuse auxiliaire, correspondent à des fréquences *ultra-aiguës, situées au-dessus des limites de l'audibilité*. Il en résulte que le circuit de désaccentuation d'un récepteur normal les élimine complètement.

Réception stéréophonique.

Si l'on veut utiliser la seconde information il faut faire apparaître les composantes de modulation. Pour cela, il faut utiliser un

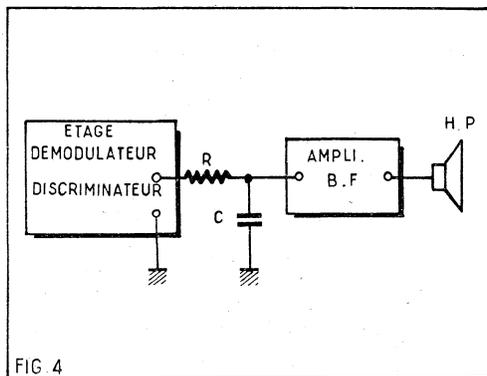


FIG. 4

second démodulateur placé avant le filtre de désaccentuation.

La disposition générale sera par conséquent représentée symboliquement par la figure 5. Entre le premier démodulateur et le circuit de désaccentuation nous disposerons un filtre « *passé-haut* » prévu pour ne livrer chemin qu'aux composantes supérieures à 15.000 Hz, c'est-à-dire, à celles qui contiennent toutes les informa-

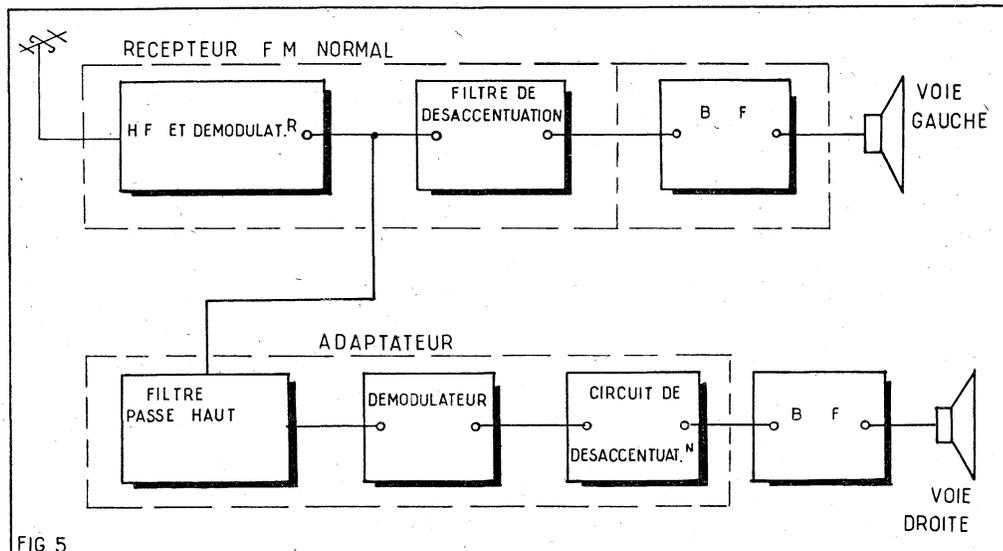


FIG. 5

tions de la voie « droite ». Celles-ci seront extraites par l'intermédiaire d'un second démodulateur suivi, à son tour d'un amplificateur de basse fréquence et d'un haut-parleur.

Ce que donne le système.

Le système Halstead apparaît peut-être un peu compliqué, mais c'est surtout à l'émission que cette complication apparaît. Il est parfaitement compatible. Sans aucune modification, un récepteur FM normal permet d'écouter la *voie gauche*.

L'adaptateur comporte tout simplement 4 tubes électroniques et est très simple. La séparation des deux voies est parfaite, on pourrait craindre qu'il y ait, en effet, *intermodulation*, c'est-à-dire, en somme, mélange des modulations. Il n'en est rien. Les expériences auxquelles nous avons assisté sont absolument probantes. On peut d'ailleurs transmettre deux émissions différentes dans les deux canaux sans qu'il y ait aucun mélange perceptible. Tout ce qu'on peut observer, c'est une très légère augmentation du bruit de fond quand les conditions de réception sont difficiles.

Pour ceux qui veulent des précisions, donnons maintenant quelques chiffres.

L'onde porteuse principale est modulée normalement par toutes les fréquences acoustiques comprises entre 30 et 15.000 Hz à 1 dB.

La même étendue de fréquence est imprimée sur l'onde porteuse auxiliaire, mais avec un taux de modulation qui ne dépasse pas 15 % et ceci, précisément, dans le but

d'éviter les phénomènes de diaphonie ou d'intermodulation.

Le rapport signal-bruit est de 65 dB dans le canal principal et de 55 dB au moins dans le canal auxiliaire. La diaphonie ou intermodulation est de 65 dB dans le canal principal et de 50 dB dans le canal auxiliaire.

Il faut remarquer d'ailleurs qu'elle apparaît comme une augmentation du bruit de fond et non pas comme un mélange d'informations.

Troisième canal.

Le système prévoit d'ailleurs l'utilisation d'un troisième canal obtenu par l'intermédiaire d'une seconde onde porteuse auxiliaire placée, par exemple sur 61 kHz. Ainsi le même émetteur peut transmettre simultanément en stéréophonie en même temps qu'un second programme totalement différent (informations, fond sonore, etc...).

« Système Crosby » ou système à matrice.

Dans un système stéréophonique, les deux microphones sont naturellement placés à une certaine distance l'un de l'autre. Théoriquement ces deux microphones devraient occuper (voir fig. 1) les emplacements correspondant à la position des oreilles d'un individu normal. Pratiquement, pour rendre l'effet plus net on augmente l'écartement des deux microphones. Le résultat c'est que les informations recueillies par chacun des deux microphones sont très différentes. L'un d'eux peut, par

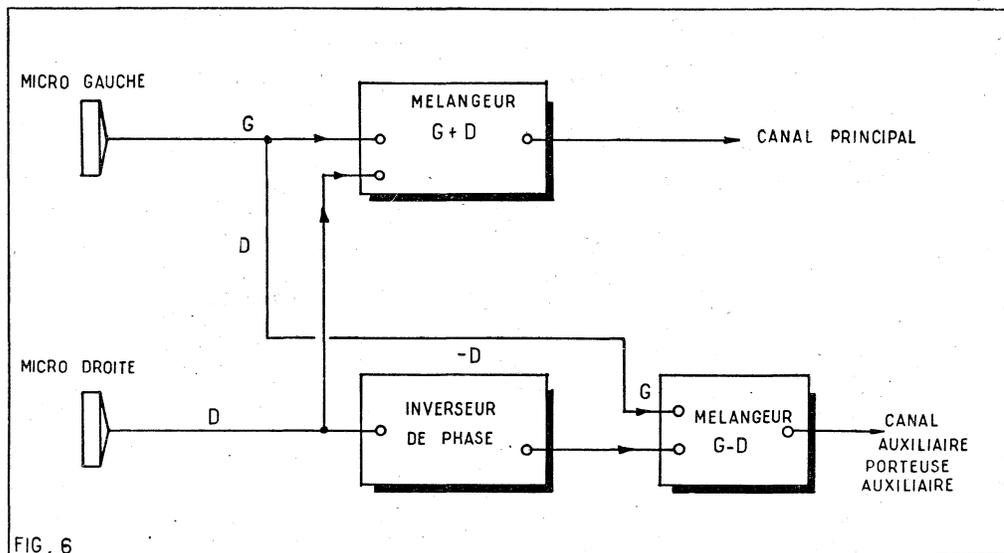


FIG. 6

exemple, ne pas entendre du tout la petite flûte... alors que l'autre ignore le violon... Il en résulte que l'auditeur n'utilisant pas une reproduction stéréophonique ne pourra obtenir qu'une audition tronquée et, en conséquence, une satisfaction incomplète.

Les systèmes multiplex utilisant le principe des matrices électroniques permettent de tourner cet inconvénient.

C'est ainsi, par exemple, que le système Crosby correspond à la disposition de la figure 6.

Les microphones donnent respectivement les composantes gauches et droites, c'est-à-dire G et D.

Ces deux composantes sont superposées dans un circuit mélangeur, ce qui donne G-D. Cette composante correspond donc à toutes les informations fournies par les deux microphones. Elle sert à la modulation de l'onde porteuse principale. L'auditeur n'ayant qu'un seul récepteur peut donc recevoir une complète satisfaction.

Dans l'autre canal, on transmet une

(Suite page 26.)

UN ÉLECTROPHONE STÉRÉOPHONIQUE

Cet ensemble stéréophonique offre l'avantage d'être monté dans une mallette et ainsi d'être facilement transportable. Sa conception est aussi simple que possible, de telle sorte que sa réalisation ne présente aucune difficulté. Cette simplicité entraîne également un prix de revient très raisonnable.

Un amplificateur stéréophonique est formé de deux chaînes identiques actionnant chacune

un haut-parleur. Les enregistrements stéréophoniques étant doubles, la platine est équipée d'une tête de lecture spéciale reproduisant séparément les deux parties de l'enregistrement.

Chaque partie est appliquée à l'entrée d'une des chaînes et l'ensemble de la restitution sonore par les HP procure la sensation de relief sonore recherchée.

Le schéma (fig. 1).

Sur notre appareil le premier étage de chacune des deux chaînes est équipé par une des triodes d'une ECC83. Pour chacune d'elles la grille de commande et la section correspondante de la tête de lecture se fait par un potentiomètre de 0,5 MΩ en série avec une résistance de 470.000 Ω. Le curseur du potentiomètre attaque la grille à travers un condensateur de 10 nF et une résistance de fuite de 10 MΩ. Chaque

potentiomètre sert à régler la puissance de sortie qui en principe doit être rigoureusement identique pour les deux chaînes (balance). En fait, il est parfois nécessaire de donner une certaine prépondérance à l'une des chaînes de manière à corriger l'acoustique de la salle d'audition. Dans tous les cas l'action sur les potentiomètres de volume permet d'obtenir le réglage idéal.

La cathode de ces triodes est à la masse, la polarisation est fournie par la résistance

de fuite de 10 MΩ. Pour chaque triode la résistance de charge plaque fait 270.000 Ω.

Pour les deux chaînes la seconde et dernière lampe est une ECL82 (triode petite). La section triode équipe un second étage amplificateur en tension et la section pentode l'étage final. Etant donné que les mêmes éléments se retrouvent dans les deux chaînes nous ne décrirons que l'une d'elles. Il sera facile en consultant le schéma de se rendre compte de la similitude intégrale.

Le système de liaison entre la plaque triode ECC83 et la grille triode ECL82 comprend un condensateur de 50 nF et un dispositif de dosage séparé pour les graves et les aiguës. Ce dispositif est du type maintenant classique à deux branches. La branche aiguë est constituée par un condensateur de 500 pF, un potentiomètre de 0,5 MΩ et un condensateur de 1.000 pF. La branche grave comporte une résistance de 82.000 Ω un potentiomètre de 0,5 MΩ et une résistance de 10.000 Ω. En outre, un condensateur de 2 nF est placé entre le sommet du potentiomètre et le curseur et un autre de 5 nF entre la base et le curseur. Une résistance de 100.000 Ω est placée entre les curseurs des deux potentiomètres. La grille de la triode ECL82 est reliée au curseur du potentiomètre aiguës. En pratique les potentiomètres aiguës, d'une part, et les potentiomètres « graves », d'autre part, sont jumelés, c'est-à-dire commandés par le même axe. On obtient ainsi dans les deux chaînes un dosage identique pour chaque partie du registre sonore. C'est là une condition indispensable à réaliser sur un amplificateur stéréophonique.

La triode ECL82 est polarisée par une résistance de cathode de 2.000 Ω découplée par 25 μF. Entre la base de cet ensemble et la masse est placée une résistance de 47 Ω qui fait partie d'un circuit de contre-réaction venant du secondaire du transfo de HP. La seconde branche de ce circuit est une résistance de 100 Ω. On obtient ainsi un taux de contre-réaction important qui réduit les distorsions.

La résistance de plaque de la BCL82 est une 100.000 Ω. La liaison entre cette plaque et la grille de commande de la pentode finale comprend un condensateur 20 nF, une résistance de fuite de 10 MΩ et une résistance de blocage de 1.000 Ω. La polarisation des deux pentodes ECL82 se fait par une résistance de cathode commune de 220 Ω découplée par un condensateur de 25 μF. La liaison entre le circuit plaque de chaque pentode ECL82 et le HP correspondant se fait par un transformateur d'adaptation dont l'impédance primaire est de 5.600 Ω. Les haut-parleurs sont des dynamiques de 21 cm à aimant permanent à moteur inversé.

L'alimentation comprend un transformateur délivrant la HT et la tension de chauffage des lampes. La HT est redressée par

STÉRÉOPHONIE AVEC UN SEUL ÉMETTEUR

(Suite de la page 25.)

composante différentielle. Il suffit pour cela d'inverser la phase de la composante D. Cette rotation de phase équivaut à - D. En ajoutant le résultat à G, on obtient G - D. C'est cette composante différentielle qui sert à la modulation de l'onde porteuse auxiliaire.

Réception stéréophonique.

La séparation des deux composantes peut être obtenue de la manière suivante.

Les deux informations sont donc parfaitement séparées.

Comparaison.

Il est instructif de comparer les deux procédés. Il est certain que le système Halstead, ou Stereoplex est fort simple et directement compatible. Le seul inconvénient est de priver l'auditeur éventuellement de certains sons.

Dans le système Crosby, cette objection

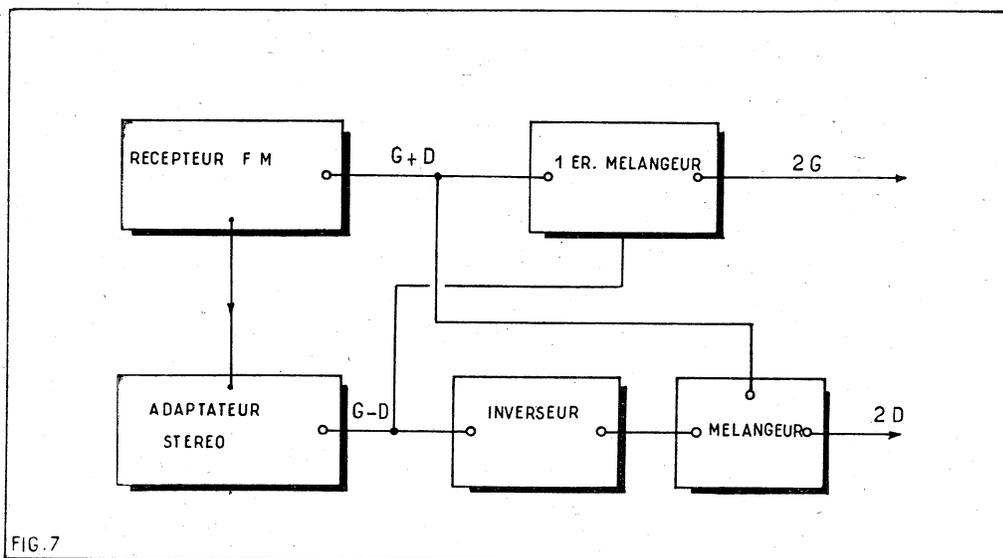


FIG. 7

Après passage dans l'adaptateur stéréophonique, on obtient, à la sortie, la composante différentielle G-D (fig. 7).

En superposant dans un mélangeur la composante additive et la composante soustractive, on obtient :

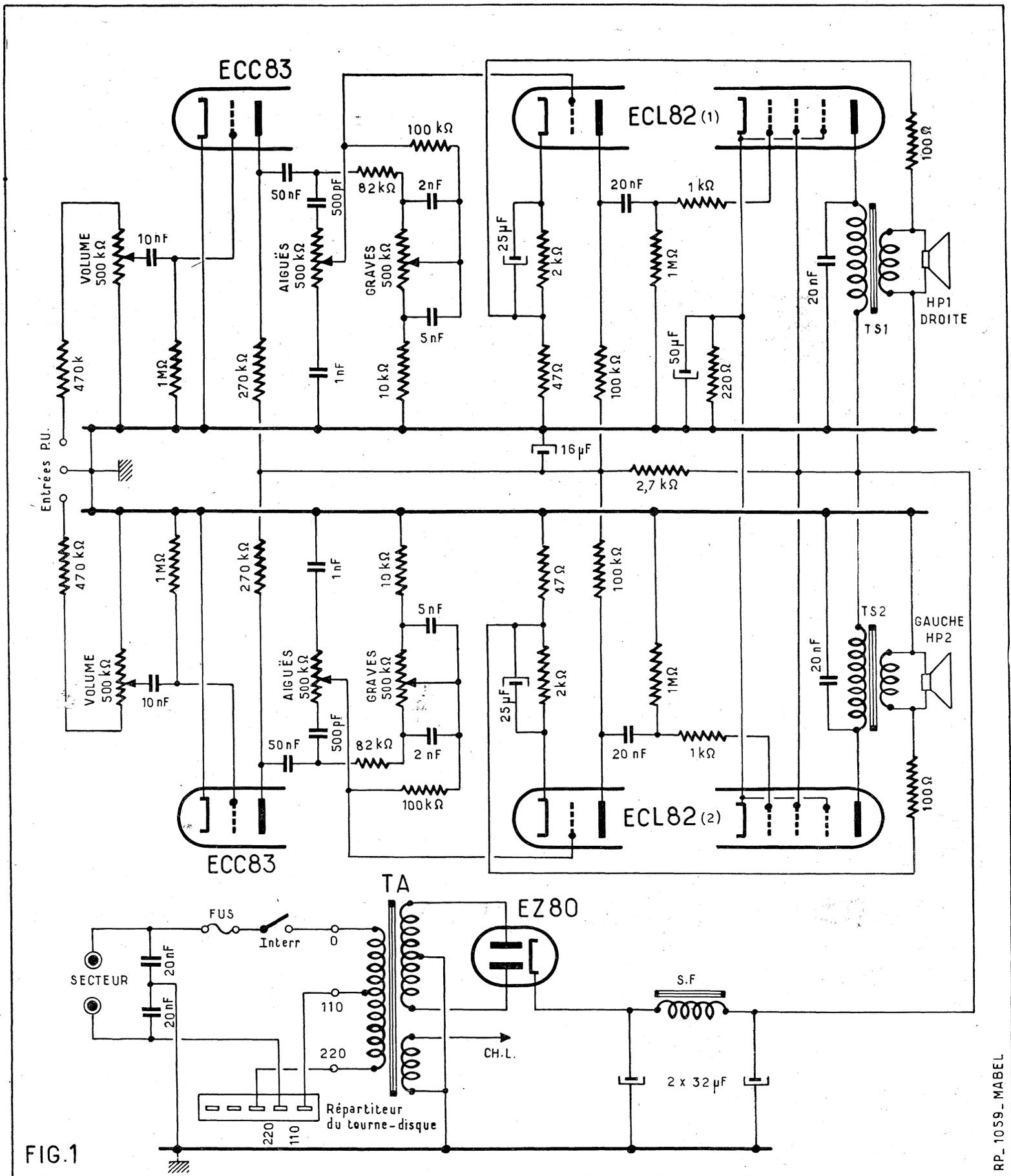
$$(G + D + (G-D)) = \alpha 2 G$$

D'autre part, en inversant la phase de la composante différentielle on obtient (D-G) — et en ajoutant cette nouvelle donnée à la composante additive on obtient :

$$(G + D + (D-G)) = \alpha 2 D$$

n'existe pas. Toutefois le réglage est beaucoup plus délicat. C'est ainsi, par exemple, que les microphones doivent être parfaitement mis en phase. Quand on veut utiliser une seconde onde porteuse auxiliaire avec le procédé Halstead, on est amené à limiter à 8.000 périodes la bande reproduite. Or, c'est précisément dans le domaine des fréquences les plus élevées que s'exerce le mieux l'effet stéréophonique...

Dans le système Crosby les modifications de qualité affectent de la même manière les deux canaux. En revanche le récepteur avec ses « matrices » est certainement plus compliqué.



RP_1059_MABEL

FIG.1

une valve EZ80 et filtrée par une cellule formée d'une self à fer et deux condensateurs électrochimiques de $32 \mu\text{F}$. Une cellule supplémentaire constituée par une résistance de 2.700Ω et un condensateur de $16 \mu\text{F}$ est placée dans la ligne HT relative aux étages amplificateur de tension (ECC83

et triodes ECL82). La EZ80 est chauffée par le même secondaire que les autres lampes.

L'appareil étant prévu pour fonctionner sur des secteurs alternatifs de 110 ou 220 V, l'adaptation du primaire du transfo d'alimentation à l'une ou l'autre

de ces tensions se fait par le répartiteur situé sur la platine tourne-disque.

Réalisation pratique (fig. 2 et 3).

Sur le petit châssis on fixe les supports de lampes, la plaquette du fusible; sur la

face avant, les trois potentiomètres doubles dont l'un est doté de l'interrupteur, le voyant lumineux. Sur le dessus de ce châssis on monte le condensateur de filtrage $2 \times 32 \mu\text{F}$, la self de filtre et les deux transfo de HP. Comme vous pouvez le remarquer le transfo d'alimentation est monté en bout de ce châssis par deux de ses tiges de fixation.

Le câblage n'est pas difficile à exécuter. On relie au châssis les broches 3, 8 et 9 et le blindage central du support ECC83. Pour les supports ECL82 on relie au châssis la broche 5 et le blindage central. On agit de même pour le support EZ80. On réunit aussi au châssis une des extrémités de chacun des potentiomètres de volume le point milieu de l'enroulement HT du transfo et une extrémité de l'enroulement CH.L. Les broches 4 et 5 du support ECC83 sont réunies. Avec du fil de câblage isolé on connecte : l'autre extrémité de l'enroulement CH.L., les broches 4 des supports EZ80, ECL82 et ECC83. Cela constitue la ligne d'alimentation des filaments.

Entre le curseur du potentiomètre de volume P1 et la broche 7 du support ECC83 on dispose un condensateur de 10 nF . On soude un condensateur de même valeur entre le curseur du potentiomètre P2 et la broche 2 du même support. Sur ce dernier on soude : une résistance de $10 \text{ M}\Omega$ entre les broches 7 et 9, une résistance de même valeur entre les broches 2 et 9. Sur la broche 1 on soude un condensateur de 50 nF . A l'autre extrémité de ce condensateur on soude 50 pF qui va à une extrémité du potentiomètre P4 et une résistance de 82.000Ω qui va à une des extrémités du potentiomètre P6. Entre cette extrémité de P6 et le curseur on dispose un condensateur de 2 nF .

Sur la cosse 6 du support ECC83 on soude un condensateur de 50 nF . A l'autre

extrémité de ce potentiomètre on soude un condensateur de 500 pF qui va à une des extrémités du potentiomètre P3 et une résistance de 82.000Ω qui va à une des extrémités du potentiomètre P5. Entre cette extrémité de P5 et le curseur on soude un condensateur de 2 nF .

Entre l'autre extrémité de chacun des potentiomètres P3 et P4 et le châssis on soude un condensateur 1.000 pF . Entre l'autre extrémité de chacun des potentiomètres P5 et P6 et le châssis on dispose une résistance de 10.000Ω . Pour chacun de ces potentiomètres on place entre cette extrémité et le curseur un condensateur de 5 nF . On soude une résistance de 100.000Ω entre les curseurs des potentiomètres P3 et P5 et on agit de même pour les potentiomètres P4 et P6. Le curseur de P4 est connecté à la broche 1 du support ECL82 (1). Le curseur du potentiomètre P3 est réuni à la broche 1 du support ECL82 (2). Les broches 2 des deux supports ECL82 sont reliées ensemble. On réunit également les broches 7.

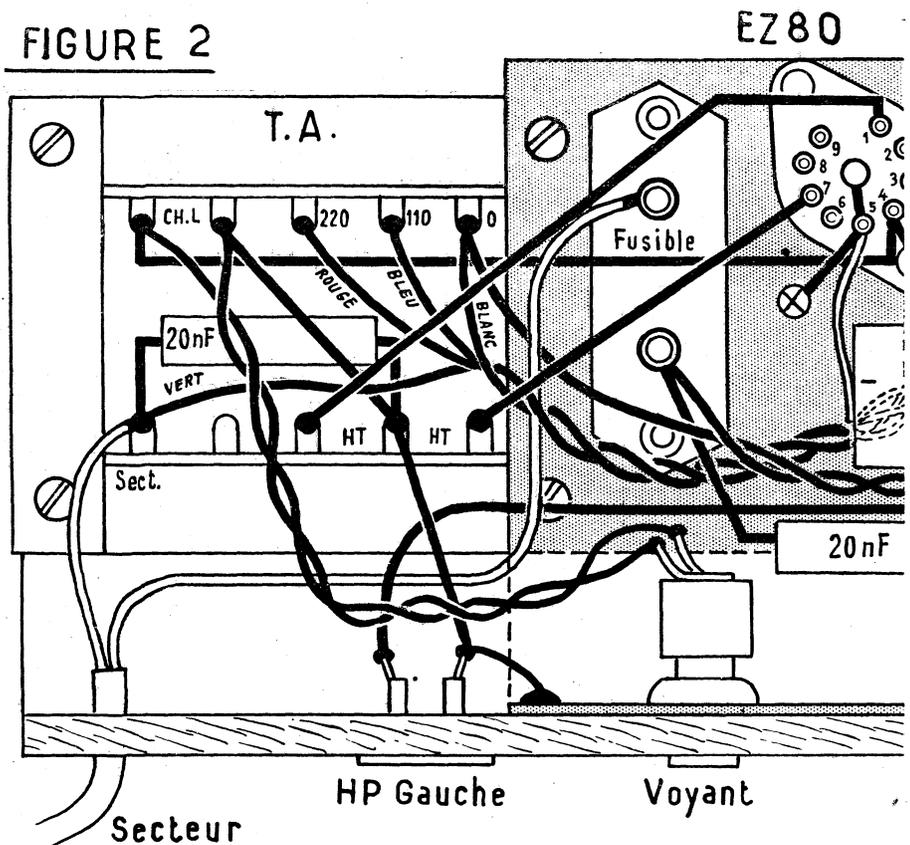
Sur la broche 3 du support ECL82 (1) on soude une résistance de 1.000Ω . A l'extrémité de cette résistance on soude une $10 \text{ M}\Omega$ dont l'autre extrémité est soudée sur la broche 5 et un condensateur de 20 nF dont l'autre fil est soudé sur la broche 9. Entre la broche 6 et le châssis on dispose un condensateur de 20 nF .

On renouvelle les mêmes opérations pour le support de ECL82 (2), c'est-à-dire que sur la broche 3 on soude une résistance de 1.000Ω . Entre l'autre extrémité de cette résistance et la broche 5 on dispose une résistance de $10 \text{ M}\Omega$ et entre cette extrémité de la résistance 1.000Ω et la broche 9 du support, on soude un condensateur de 20 nF . On soude un condensateur de 20 nF entre la broche 6 et le châssis.

Sur la broche 8 du support ECL82 on soude un fil qui traverse le châssis par le trou T1. A l'extrémité de ce fil on soude une résistance de 2.000Ω en parallèle avec un condensateur de $25 \mu\text{F}$. Le pôle + du condensateur doit être du côté de la broche 8. A l'autre extrémité de l'ensemble résistance de 1.000Ω et condensateur de $25 \mu\text{F}$ on soude une résistance de 100Ω qui va à la cosse S du transfo HP (1) et une résistance de 47Ω qui va à la cosse S' du même transfo. Cette cosse S' est reliée au châssis.

Sur la broche 8 du support ECL82 (2) on soude aussi un fil qui traverse le châssis par le trou T2. A l'extrémité de ce fil on soude une résistance de 2.000Ω en parallèle avec un condensateur de $25 \mu\text{F}$. On respecte là encore la polarité du condensateur. A l'autre extrémité de cet ensemble on soude une résistance de 100Ω qui va à la cosse S du transfo HF (2) et une de 47Ω qui va à la cosse S'. Cette cosse S' doit aussi être reliée au châssis.

FIGURE 2



Entre la broche 2 du support ECL82 (2) et le blindage central du support ECL82 (1) on soude une résistance de 220Ω 1 W en parallèle avec un condensateur de $50 \mu\text{F}$ 25 V . Le pôle + du condensateur doit être dirigé vers la broche 2.

La broche 6 du support ECL82 (1) est connectée à la cosse P' du transfo HP1 et la broche 6 du support ECL82 (2) à la cosse P' du transfo HP (2) les cosse P de ces deux transfos sont reliées ensemble et à la broche 7 du support ECL82 (2).

Un des pôles + du condensateur de filtrage $2 \times 32 \mu\text{F}$ est soudé sur la broche 7 du support ECL82 (2). Sur ce pôle on soude une résistance de 2.700Ω 1 W . Entre l'autre extrémité de cette résistance et la broche 9 du support ECL82 (2) on place une résistance de 100.000Ω . A la même extrémité de la résistance de 2.700Ω on soude le pôle + d'un condensateur électrochimique $16 \mu\text{F}$ 500 V « cartouche » dont le pôle - est soudé sur le blindage central du support EZ80. Toujours à l'extrémité de la résistance de 2.700Ω 1 W on soude un fil de câblage isolé de 12 cm environ de longueur. A l'autre extrémité de ce fil on soude une résistance de 100.000Ω qui va à la broche 9 du support de ECL82 (1), une résistance de 270.000Ω qui va à la broche 1 du support de ECC83 et une de même valeur qui va à la broche 6 du même support.

Le second pôle positif du condensateur $2 \times 32 \mu\text{F}$ est soudé sur la broche 3 du support EZ80. Sur chaque pôle + de ce condensateur on soude un des fils de la self de filtre. La broche 1 du support de EZ80 est connectée à une extrémité de l'enroulement HT du transfo d'alimentation et la broche 7 à l'autre extrémité du même enroulement. Le voyant lumineux est connecté par une torsade de fils de câblage à l'enroulement CH.L. Un côté de l'interrupteur est relié à une broche de la plaque fusible et l'autre à la cosse O du transfo d'alimentation. Les fils de cette liaison doivent être torsadés ensemble.

DEVIS DES PIÈCES NÉCESSAIRES AU MONTAGE DU

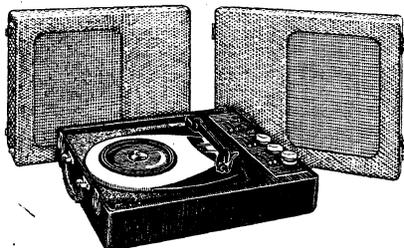
« STÉROTONE »

ÉLECTROPHONE 4 VITESSES

« STÉRÉOPHONIQUE »

permettant l'écoute « Stéréo » ou Monaurale »

Description ci-contre :



★ L'ENSEMBLE CONSTRUCTEUR comprenant :

- La valise, 2 couvercles dégonflables.
 - Le châssis aux côtes.
 - Le porte-boutons.
 - La PLATINE 4 VITESSES « STÉRÉO ».
 - Le jeu de potentiomètres spéciaux.
- 20.900**
- 1 Transfo spécial 75 mA..... **1.570**
 - 1 Transfo de modulation..... **590**
 - 1 Self de filtrage..... **630**
 - 1 Ampoule 6,03 V..... **31**
 - 1 Condensateur $2 \times 32 \text{ MF} - 350 \text{ V}$ **320**
 - 1 Condensateur 1×16 carton..... **270**
 - 4 Supports « Noval »..... **120**
 - 1 Blindage avec embase..... **145**
 - 1 Porte-fusible avec fusible..... **55**
 - 2 Prises H.-P. 3 broches avec bouchons..... **170**
 - 1 Jeu de résistances et condensateurs..... **1.300**
 - Fils divers, décolletage et accessoires... **500**

TOUTES LES PIÈCES DÉTACHÉES... **26.601**

- ★ Le jeu de 4 lampes (2×ECL82 - ECC83 - EZ80). Prix..... **3.213**
- ★ Les 2 HAUT-PARLEURS 21 cm HI-FI..... **4.800**

ABSOLU COMPLET, en pièces dét. **34.614**
CÂBLE-RÉGLÉ
EN ORDRE DE MARCHÉ **39.900**

Mabiel 35, rue d'Alsace
PARIS-X^e
Tél. : NOR 88-25
C. C. P. 3246-25 PARIS

Mabel

NOTRE DERNIÈRE GRANDE RÉALISATION !

● LE ROCK 425 ●

(Décrit dans le « Haut-Parleur » n° 1012 du 15 février 1959)

ÉLECTROPHONE HI-FI PORTATIF

Puissance de sortie 5,5 W - 3 tubes (ECH81 - EL84 - EZ80) - Haut-parleur spécial 19 cm dans couvercle dégonflable formant baffie.

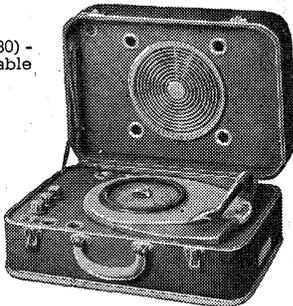
Platine tourne-disques « STAR » 4 vitesses
Valise grand luxe gainée 2 tons.

« LE ROCK 425 ». Absolument complet, avec tourne-disques et valise... **24.039**

EN ORDRE DE MARCHÉ : 25.600

Peut être équipé de 2 HP supplémentaires.

2 grilles de 10 cm..... 510
2 HP de 10 cm..... 3.300



ÉLECTROPHONE HI-FI « HIT PARADE »

Puissance : 5,5 W 3 HAUT-PARLEURS

Contrôle séparé des graves et des aiguës

Prise Micro
Peut recevoir toutes les platines du commerce.

★ ENSEMBLE CONSTRUCTEUR comprenant :

Valise, châssis, tissu spécial, boutons..... 10.140

★ Toutes les pièces détachées..... 4.730

★ HAUT-PARLEURS :
21 cm spécial Hi-Fi
2 HP de 10 cm..... 5.650

★ Le jeu de lampes (ECH81 - EL84 - EZ80)..... 1.494

L'ÉLECTROPHONE complet en pièces détachées (sans T.D.) **22.014**

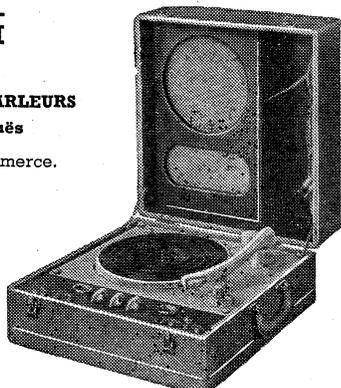
En pièces détachées avec :

PLATINE « LENCO » 4 vitesses **4.1964**

PLATINE « MELODYNE », 4 vitesses changeur à 45 tours..... **36.514**

EN ORDRE DE MARCHÉ

avec { PLATINE « LENCO »
Prix..... 44.420
PLATINE « MELODYNE »
Prix..... 38.950



Dimensions : 420 x 390 x 210 mm.

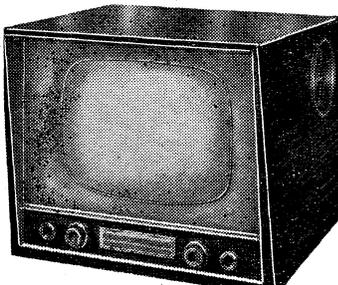
TOURNE-DISQUES AU CHOIX

PLATINE « LENCO », semi-professionnelle, 4 vitesses réglables.. **19.950**

ou
PLATINE « MELODYNE » 4 vitesses, changeur à 45 tours..... **14.500**

LE CHASSIS AMPLIFICATEUR seul, sans lampes.
EN ORDRE DE MARCHÉ.. **6.990**

● TÉLÉVISEUR MABEL 58-59 DISTANCE ●



MULTICANAUX - TUBES à 90°
CONCENTRATION AUTOMATIQUE

Modèle 43-90°

● LE CHASSIS bases de temps, alimentation, complet, en pièces détachées.
Prix..... **27.246**

● Le haut-parleur 17 cm avec transfo.
Prix..... **2.070**

● Le jeu de 7 lampes (2 x ECL80 - ECL82 - 6DG6 - 2 x EY82 - EY81 - EY86).. **6.470**

● LA PLATINE HF-SON et VISION, Rotacteur 6 canaux, câblée et réglée, équipée d'une barrette canal au choix.

(Préciser l'émetteur à la commande S.V.P.) avec son jeu (de 10 lampes ECC84 - ECF80 - 4 x EF80 - EB91 - EL84 - EBF80 - ECL82)..... **19.274**

● LE TUBE CATHODIQUE 43/90° aluminisé (17AVPA)..... **21.850**

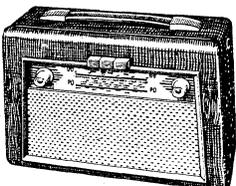
● LE TÉLÉVISEUR MABEL 58-59 DISTANCE 43/90° COMPLET, en pièces détachées (PLATINE HF, câblée et réglée..... **76.910**

● LE COFFRET, gravure ci-dessus, complet, avec cache-boutons, fond, glace. Essence au choix (noyer, palissandre, chêne ou frêne)..... **16.500**

CABLÉ - RÉGLÉ - EN ORDRE DE MARCHÉ **99.810**
avec ébénisterie

EN 54 cm supplémentaires :
Châssis équerre - Bride bois - Châssis self. Transfo THT..... **7.500**
Tube de 54 cm..... **9.100**
Ebénisterie complète..... **2.850**

COMPLET EN PIÈCES DÉTACHÉES + ÉBÉNISTERIE : **112.860**
COMPLET :
EN ORDRE DE MARCHÉ : **122.500**



● GARDEN PARTY ●

6 transistors SPÉCIAL AUTO

6 transistors + 1 germanium. Bloc clavier 2 gammes PO-GO. Cadre ferroxcube. HP 10x14 cm. Platine HF circuit imprimé. Coffret luxueux gainé 2 tons.

Dimensions : 280x175x100 mm.

COMPLET PRÊT À CABLER..... **27.655**

COMPLET EN ORDRE DE MARCHÉ... **30.500**

ATTENTION : Avec une alimentation spéciale peut fonctionner sur secteur 110-220 V. (Nous consulter.)

● CYCLONE ●

Grand luxe - Modèle spécial

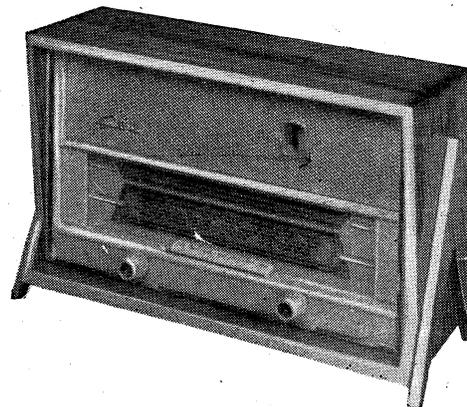
3 couleurs - Ronce de noyer
Laque vermillon ou jaune.

● 6 lampes.
● Clavier 7 touches dont 2 stations pré réglées.

EUROPE 1
LUXEMBOURG
ou antenne cadre.
● Cadre incorporé.
● Contrôle tonalité.
● Secteur alternatif : 115-125-220-250 volts.

UNIQUEMENT EN ORDRE DE MARCHÉ

PRIX : **23.000**



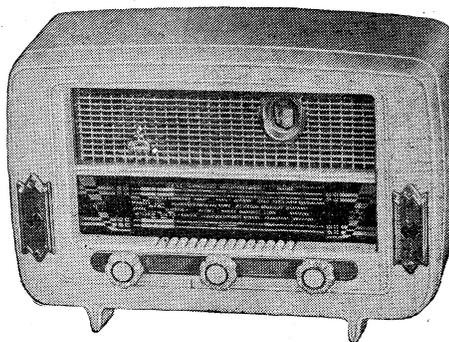
Dimensions : 385 x 260 x 180 mm.

● MARLY ●

Colonnes lumineuses.

- 5 lampes.
- Coffret ivoire ou vert.
- Bloc clavier 5 touches PO-GO-OC-BE-PU.
- Cadre ferroxcube grande sensibilité.
- MF à pots fermés très sélectifs.
- Prise PU et HPS.
- Secteur alternatif 115-130-150-220-250 V.
- Haut-parleur AP avec membrane spéciale. Reproduction fidèle.

Dim. : 210 x 340 x 150 mm.



COMPLET PRÊT À CABLER..... **15.500**

COMPLET EN ORDRE DE MARCHÉ..... **16.500**

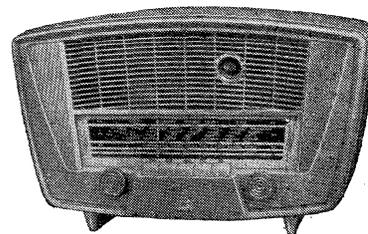
● MENUET ●

- 6 lampes.
- Bloc 5 touches PU-OC-PO-GO-BE.
- Grand cadre incorporé. Prise PU et HPS.
- Secteur 115-130-220-240 volts. ☑

COMPLET PRÊT À CABLER **17.400**

COMPLET, EN ORDRE DE MARCHÉ. **18.900**

Dimensions : 340 x 210 x 160 mm.



Vendus uniquement en pièces détachées avec coffret et transistors

Récepteur PO - GO avec 1 diode, réception sur casque.....	1.070
— — à 1 transistor.....	2.700
— — à 2 transistors + diode. Réception sur HP.....	8.600
— — à 3 transistors + diode. Réception sur HP.....	9.850
Antenne auto spéciale pour transistors.....	2.750

TOUT LE MATÉRIEL « TEPPAZ »

Ampli 8-15-30-60-80 watts - Electrophones - Chaînes Hi-Fi, etc.

PRIX SPÉCIAUX POUR PROFESSIONNELS

DÉPOSITAIRE DES MARQUES

« PYGMY » — « S.N.R. »



35, rue d'Alsace, 35
PARIS (10^e)

Téléphone : NORD 88-25
83-21

Métro : gares Est et Nord
C. C. Postal : 3246-25 - Paris.

RADIO - TÉLÉVISION
LA BOUTIQUE JAUNE
en haut des marches

BON R.-P. 10-59

NOS PRIX S'ENTENDENT TAXE 2,75 % PORT et EMB. EN SUS

Veillez m'adresser votre CATALOGUE GÉNÉRAL 1959, ensembles prêt à câbler, pièces détachées, postes en ordre de marche. Ci-joint 150 francs en timbres pour participation aux frais.

NOM.....
ADRESSE.....
Numéro du RM (si professionnel).....

TÉLÉVISION A UHF

par Gilbert BLAISE

Lampes pour UHF.

Les travaux expérimentaux effectués actuellement dans les laboratoires d'études des principaux fabricants de lampes et chez les bobiniers se poursuivent activement. L'organe principal du bloc UHF est toujours la lampe. On aurait pu utiliser des lampes existantes étrangères comme la 6AF4, 6AN4, 6AJ4, mais les fabricants européens ont voulu faire, au moins aussi bien, en créant eux aussi une lampe pour les UHF.

Celle qu'ils ont réalisé s'est montrée supérieure aux modèles américains en raison d'une étude très poussée et en bénéficiant des enseignements fournis par les travaux antérieurs, car les premières lampes américaines ont été lancées en 1952-1953.

Dans nos précédents articles nous avons donné quelques indications sur les lignes et les bobines classiques. Voici maintenant quelques détails sur les lampes européennes et américaines convenant en UHF. Nous indiquerons les caractéristiques des lampes. Nous donnerons également les schémas typiques d'emploi.

Lampe européenne EC(PC)86.

Sous la dénomination EC(PC)86 on désigne deux lampes : la EC86 dont le filament est chauffé sous 6,3 V et 0,2 A et la PC86 à filament de 3,8 V et 0,3 A.

Toutes les autres caractéristiques de ces deux lampes sont sensiblement les mêmes.

Rappelons que la série " E " comprend des lampes dont le filament est monté en parallèle avec ceux d'autres lampes de 6,3 V et que la série P comprend des lampes de consommation de courant standard (ici 0,3 A) dont les filaments sont montés en série.

Pour l'emploi, dans les meilleures conditions de rendement et de sécurité, de ces lampes, il est indispensable de tenir compte des différentes caractéristiques fournies par les fabricants.

La EC86 (et tout ce qui sera dit pour elle sera valable pour la PC86) peut être employée comme oscillatrice, amplificatrice, modulatrice et changeuse de fréquence unique.

Ses conditions nominales d'emploi sont données par le tableau I ci-après.

TABLEAU I
Conditions nominales d'emploi.

Tension à la plaque $V_a = 175$ V.
Tension à la grille $V_g = -1,5$ V.
Courant plaque $I_a = 12$ mA.
Coefficient d'amplification $\mu = 70$.
Pente $S = 14$ mA/V.
Résistance équivalente de bruit $R_{eq} = 250 \Omega$.

Les valeurs du tableau I permettent d'utiliser la EC86 d'une manière normale n'entraînant pas l'usure prématurée. Pour éviter complètement celle-ci on tiendra également compte des valeurs du tableau II :

TABLEAU II
Valeurs à ne pas dépasser.

Tension à la plaque $V_a = 220$ V max.
Puissance dissipée anodique $P_a = 2,2$ W max.
Courant cathodique $I_k = 20$ mA max.
Tension grille $V_g = -50$ V (max. en valeur absolue).
Résistance de circuit de grille $R_g = 1$ M Ω max.
La tension entre filament et la cathode négative par rapport à celui-ci, V_{kf} , ne doit pas dépasser 50 V efficaces.
Lorsque la cathode est positive par rapport au filament, V_{kf} max. est de 130 V continu + 50 V efficaces pour la PC86 et 100 V max. pour la EC86.
La résistance du circuit monté entre cathode et filament, R_{kf} est de 20 k Ω au maximum.

D'autres caractéristiques importantes sont les capacités, car d'elles dépendent celles des bobinages ou des circuits accordés réalisables pour une largeur de bande donnée. En général il faut que les capacités des lampes soient aussi petites que possible.

Leurs valeurs sont données ci-dessous.

TABLEAU III
Capacités.

Capacité grille-plaque $C_{ag} = 2$ pF.
Capacité plaque-cathode $C_{ak} = 0,2$ pF.
Capacité grille-cathode $C_{gk} = 3,6$ pF.
Capacité grille-filament $C_{gf} < 0,3$ pF.
Capacité cathode (grille + filament) $C_{k(g+f)} = 6,6$ pF.
Capacité grille (cathode + filament) $C_{g(k+f)} = 3,9$ pF.
Capacité plaque (cathode + filament) $C_{a(k+f)} < 0,3$ pF.

Ces indications sont particulièrement utiles lors du projet de montage d'un amplificateur ou d'un modulateur convertisseur à large bande.

Soit par exemple le cas d'un étage amplificateur UHF avec grille à la masse, entrée à la cathode et sortie à la plaque. Comme la grille est à la masse, il faut considérer comme capacité d'entrée la somme des capacités suivantes : C_{gk} , $C_{g(k+f)}$ qui est égale à $3,6 + 3,9 = 7,5$ pF à laquelle il faut ajouter des capacités parasites diverses ce qui donne 10 pF environ.

A la sortie, entre plaque et masse on aura comme capacités : $C_{ag} = 2$ pF et des capacités parasites, soit 5 pF environ.

On verra plus loin comment on doit connecter le filament dans ce montage. Voici d'ailleurs, au tableau IV, des indications pour les caractéristiques de cette triode comme amplificatrice.

TABLEAU IV
Amplificateur grille à la masse 470 à 800 M/Hz

Tension à la plaque $V_a = 175$ V.
Résistance du circuit cathode $R_k = 125 \Omega$
Courant plaque $I_a = 12$ mA.
Pente $S = 14$ mA/V.

Considérons le schéma de la figure 1 dans lequel on suppose que les circuits sont des bobines classiques.

Si la tension à la plaque doit être de 175 V, on calculera R_d de façon que la chute de tension soit égale à $E_b - 175$ V.

Ainsi, avec $E_b = 225$ V par exemple, la chute de tension est de $225 - 175 = 50$ V et comme le courant plaque est de 12 mA, on a :

$$R_d = \frac{50\,000}{12} = 4\,166 \Omega$$

La puissance dissipée dans R_d est $50 \cdot 12 / 1\,000 = 0,6$ W et on montera au R_d une résistance de 1 W.

En ce qui concerne la polarisation, le tableau IV indique $R_k = 125 \Omega$. Le courant qui parcourt R_k est de 12 mA donc $E_k = 125 \cdot 12 / 1\,000 = 1,5$ V. Le tableau I indique 1,5 V comme polarisation, valeur que nous venons de trouver par le calcul.

Voyons maintenant quelles valeurs à choisir pour C_k et C_d .

Les réactances de ces condensateurs doivent être au moins cent fois plus petites que les résistances associées $R_k = 150 \Omega$ et $R_d = 4\,166 \Omega$. On trouve à l'aide de la relation $X_c = 1 / (2 \pi f C)$, f étant la fréquence du signal à amplifier, et de $X_c = R / 100$ la relation $C = 100 / (2 \pi f R)$.

Si $R = 150 \Omega$ et $f = 500$ MHz on a $C = C_k = 221$ pF correspondant à $X_c = 1,5 \Omega$. Pour C_d on trouve pour la même fréquence, $X_c = 41,66 \Omega$ et $C_d = 7$ pF. Si l'on veut mieux découpler on prendra $X_c = 4,166 \Omega$, ce qui donnera $C_d = 70$ pF.

Pratiquement on adopte des valeurs très supérieures, par exemple $C_k = 500$ pF et $C_d = 100$ pF ou plus.

Dans le montage UHF réel les bobinages T_1 et T_2 sont remplacés généralement par des circuits spéciaux pour UHF à moins de réussir à réaliser des bobines classiques fonctionnant avec un bon rendement.

Voici maintenant au tableau V les caractéristiques de la EC86 comme auto-oscillatrice :

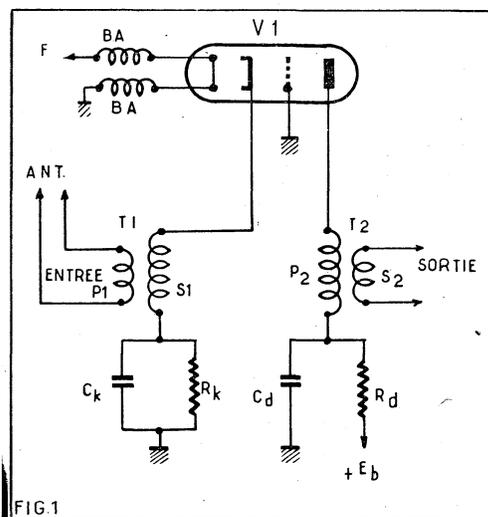


FIG.1

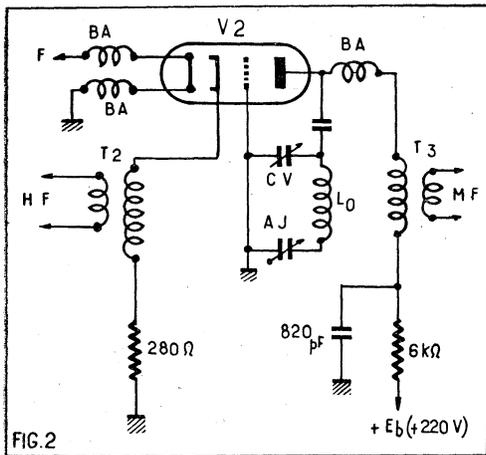


FIG. 2

TABLEAU V
Montage mélangeur auto-oscillateur.

Tension d'alimentation $V_b = 220$ V.
Résistance dans circuit plaque $R_a = 5,6$ k Ω .

Résistance de fuite de grille $R_g = 47$ k Ω .

Courant plaque $I_a = 12$ mA.

Courant grille $I_g = 50$ μ A.

On voit que dans ce montage le courant grille doit se maintenir vers 50 μ A pour le meilleur rendement.

La figure 2 donne le schéma théorique du changeur de fréquence. L'oscillation s'entretient grâce au couplage anode cathode effectué par $C_{a.k}$. La polarisation automatique est assurée par la résistance cathodique de 280 Ω . Le brochage de la EC (PC)86 est donné par la figure 3. Les bobines d'accord BA des montages des figures 1 et 2 séparent, en haute fréquence, les filaments de la masse. Cela permet aux cathodes de fonctionner comme électrodes d'entrée. Un montage à lampes EC86, réalisé dans les laboratoires d'application de La Radio-technique par M. G. Miller, est représenté par la figure 4.

Deux lampes associées à des lignes asymétriques ont été adoptées dans ce bloc qui permet de recevoir un canal choisi dans les bandes IV et V.

Grâce à l'amplification préalable UHF et à celle fournie par la lampe auto-oscillatrice-modulatrice, ce bloc permet de recevoir les UHF dans de meilleures conditions de réduction de souffle et le signal MF fourni à la sortie est plus important que dans les blocs UHF recevant directement sur une diode modulatrice comme ceux qui ont été décrits précédemment. Ces derniers toutefois ont, dans une certaine mesure, le mérite de la simplicité et le gain est rattrapé par le montage cascade MF.

Le bloc UHF de G. Miller.

Sur la figure 4 on a représenté un bloc contenu dans un boîtier à cinq compartiments, en laiton argenté.

Deux lampes V_1 et V_2 sont « à cheval » sur les compartiments 1 et 2 et 3 et 4. La première est l'amplificatrice HF et la seconde l'oscillatrice modulatrice.

Comme le montre la figure 3, la EC(PC)86 comporte trois contacts de grille, deux de cathode et deux de plaque. D'après la disposition des éléments du schéma de la figure 4, on monte le support de façon que le contact 8 soit relié à la paroi supérieure du boîtier et le contact 2 à la séparation des compartiments 1 et 2.

Dans ces conditions les contacts 3 et 7 peuvent être reliés ensemble à L_1 et B_{II} dans le compartiment 1, tandis que dans le compartiment suivant on relie ensemble les contacts 1 et 9 de la plaque.

Les deux points de liaison au filament se trouvent dans le compartiment 1.

Pour la lampe V_2 , on a adopté la même disposition des connexions. Dans les deux étages, la grille à la masse prolonge la séparation des compartiments à l'intérieur de la lampe. On voit que dans ses grandes lignes, le schéma de la figure 4 est constitué par la réunion des schémas élémentaires des figures 1 et 2, mais les circuits accordés sont des lignes dont voici quelques détails.

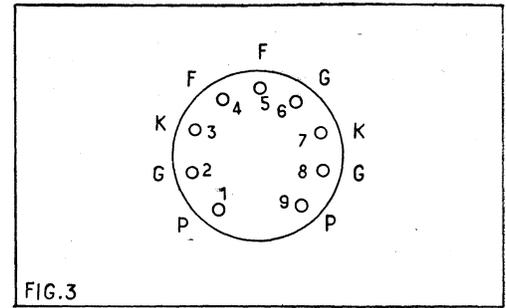


FIG. 3

Circuits à lignes.

On sait qu'il existe des lignes symétriques et des lignes asymétriques dont la plus connue est la ligne coaxiale. Dans cette dernière le conducteur intérieur est concentrique au conducteur extérieur, comme on le voit en A sur la figure 5. En B même figure on a indiqué une section de ligne également asymétrique dans laquelle le conducteur extérieur a la forme d'une gouttière. Il est constitué par le compartiment du boîtier. En fait, on forme également la partie $c d$ et le conducteur extérieur est le profil rectangulaire, mais le conducteur

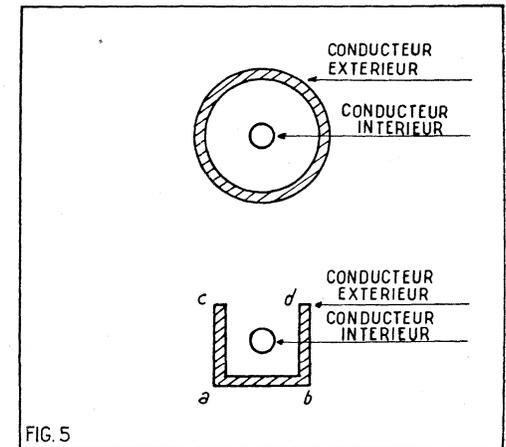


FIG. 5

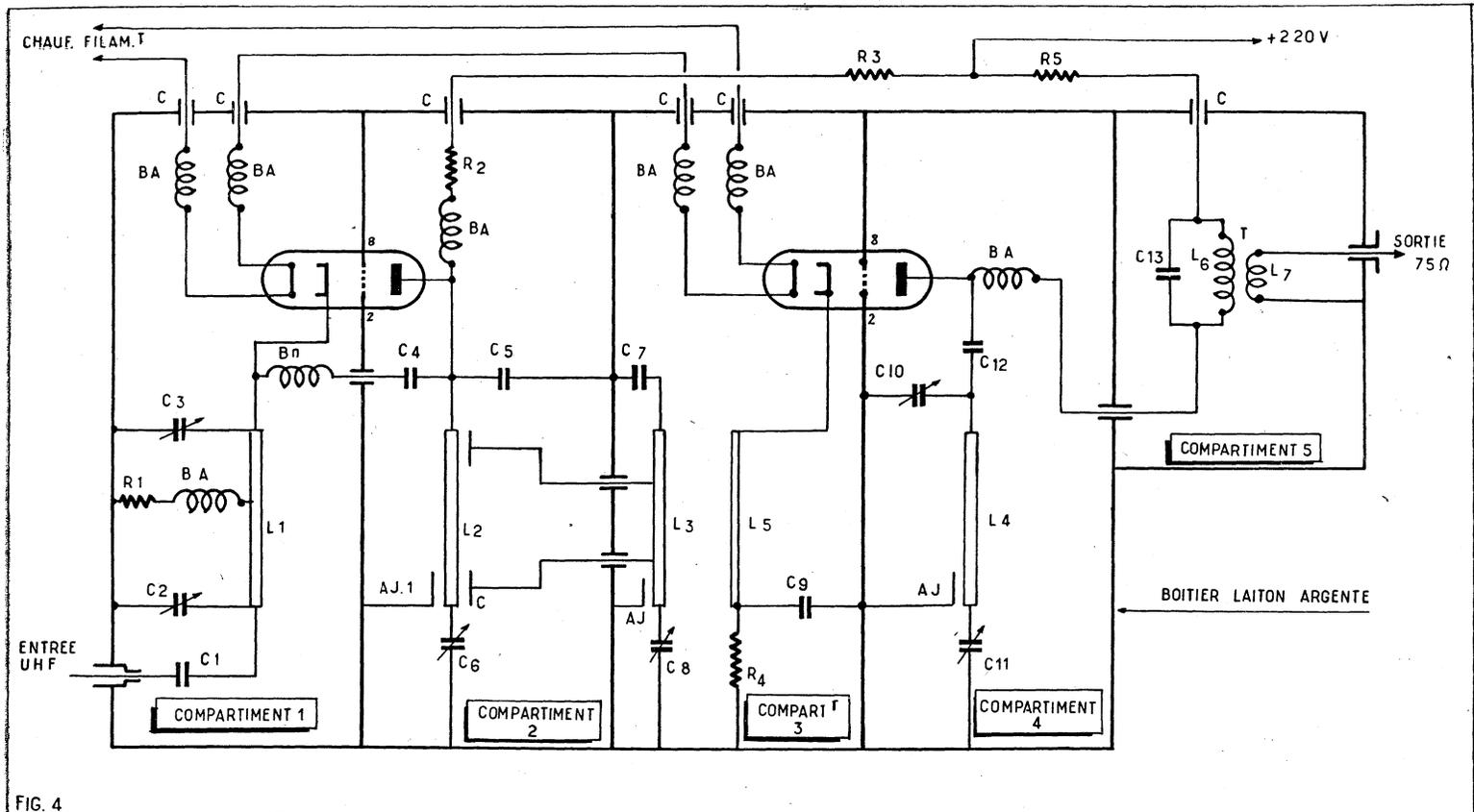


FIG. 4

intérieur est généralement près de la partie *a b* de sorte que l'autre partie a peu d'influence sur les caractéristiques de la ligne.

Sur la figure 4 on a représenté par L_1 à L_5 les conducteurs intérieurs des cinq lignes utilisées comme circuits d'accord en HF, couplage et oscillation.

L_1 est le circuit d'accord d'entrée. Le conducteur intérieur que nous désignons également par L_1 sur le schéma est un fil de 3 mm de diamètre long de 3,6 cm. Il permet l'accord et l'adaptation grâce à C_1 et $C_2 + C_3$. L'ensemble constitue un circuit en π .

La bobine d'arrêt BA et $R_1 = 120 \Omega$ assurent respectivement l'isolement de la masse de la cathode et la polarisation automatique. Les valeurs des éléments du compartiment 1 sont : $C_1 = 1\ 000$ pF au mica, $C_2 = C_3 =$ ajustables au céramique de 5 pF max., $C = 820$ pF. $R_1 = 120 \Omega$, 0,5 W, 3 A = bobines d'arrêt 15 spires de fil émaillé de 0,3 mm de diamètre sur air, diamètre de la bobine 4 mm. Toutes les bobines BA de la figure 4 ont ces caractéristiques.

L'entrée UHF est une fiche coaxiale d'entrée s'adaptant à un câble de 50Ω .

Dans le compartiment 1 on trouve également la bobine de neutrodynage B_2 qui comporte 9 spires de fil émaillé de 0,6 mm de diamètre sur un diamètre de 5 mm.

Une extrémité de B_2 passe à travers la paroi dans le compartiment 2. Ce compartiment contient les éléments du circuit plaque de V_1 avec la bobine d'arrêt BA et R_2 de 680Ω permettant l'alimentation en continu. D'autre part L_2 constitue le circuit accordé. Le conducteur L_2 est un fil émaillé de 3 mm de diamètre, long de 40 mm et accordé par un ajustable C_4 de 10 pF à une extrémité et un autre ajustable C_5 de 2,5 pF à l'autre extrémité.

Dans ce compartiment on trouve le condensateur du circuit de neutrodynage $C_4 = 1\ 000$ pF.

L'alimentation est assurée par BA et $R_2 = 680 \Omega$, 0,5 W prolongée à l'extérieur du bloc par $R_3 = 2,7$ k Ω .

Ne pas perdre de vue les divers condensateurs de découplage C tous de 820 pF.

Passons maintenant au compartiment 3 dans lequel il y a deux lignes, L_3 , fil de 3 mm long de 3,6 cm et L_4 , fil étamé de 1,2 mm long de 6 cm. Le voisinage de ces deux fils constitue le couplage entre circuit plaque de V_1 (sortie HF) et le circuit cathode de la changeuse de fréquence V_2 .

La lampe V_2 est à cheval sur les compartiments 3 et 4. Sa grille prolonge la séparation constituant blindage.

Dans le compartiment 3 les éléments sont : $C_7 =$ ajustable de 5 pF, $C_8 =$ ajustable 10 pF, $C_9 = 50$ pF, $R_4 = 280 \Omega$, polarisation automatique, BA et C comme dans les autres compartiments.

Nous parvenons ainsi au quatrième compartiment où l'on trouve la ligne L_4 accordée sur la fréquence d'oscillation locale. C'est un fil de 3 mm de 3,6 mm. On règle la fréquence avec $C_{10} = 2,5$ pF et $C_{11} = 10$ pF. La plaque est reliée à la ligne par $C_{12} = 10$ pF.

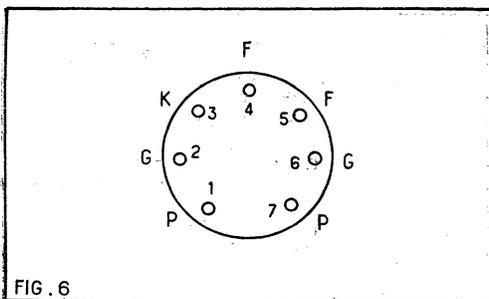


FIG. 6

BA transmet le signal MF au bobinage MF du cinquième compartiment dans lequel $C_{13} = 10$ pF, $L_5 = 8$ spires de fil deux couches coton sur tube de 8 mm de diamètre, $L_7 = 2$ spires fil deux couches coton sur tube de 8 mm L_6 est prolongée par $R_5 = 6$ k Ω assurant l'alimentation de V_2 .

Les condensateurs doivent être d'un type spécial que nous indiquons ci-après : C = by-pass FC 815-12 Transco, C_1, C_4, C_9 et C_{12} mica type 12 CA MCB Alter, $C_2, C_3, C_5, C_6, C_7, C_8, C_{10}, C_{11}$, ajustables céramiques professionnels 820-81 Transco.

Caractéristiques du bloc.

On pourra accorder les circuits HF et modulateur sur l'un des canaux expérimentaux français, par exemple sur 560 MHz et l'oscillateur sur 560 B f_m. Si $f_m = 80$ MHz on l'accordera sur 640 ou sur 580 MHz.

Les mesures ont montré qu'il y a possibilité d'accord entre 470 et 810 MHz. La bande passante est 11,5 à 12,5 MHz. On obtient un gain de puissance de l'amplificateur et du convertisseur de 10 à 11 dB. La tension d'oscillation à l'entrée HF est inférieure à 6 mV eff.

Remarquer la sortie MF sur câble de 75Ω ce qui permet une liaison relativement longue si nécessaire.

Pratiquement, l'extrémité du câble de 75Ω sera reliée aux bornes antenne d'un téléviseur dont le rotacteur sera placé sur une position correspondant à un canal existant ou, s'il y a gêne quelconque, sur une fréquence convenable choisie entre 50 et 250 MHz. Généralement on adopte un accord sur 130 MHz. Voici maintenant quelques indications relatives à une lampe de conception américaine, la 6AF4.

Lampe triode 6AF4.

La triode UHF 6AF4 existe depuis 1952 et doit être utilisée surtout comme oscillatrice dans les blocs UHF ou dans les blocs combinés UHF-VHF.

Ses capacités sont : $C_{sp} = 1,9$ pF, $C_{g(x,t)} = 2,2$ pF, $C_{p(x,t)} = 0,45$ pF.

On peut la monter en amplificateur classe A₁ suivant les données ci-après :

TABLEAU VI

Tension alimentation	80 100 V.
Résistance de polarisation	150 150 Ω .
Coefficient d'amplification	15 16 fois.
Résistance interne	2,27 2,13 k Ω .
Pente	6,6 7,5 mA/V.
Courant plaque	16 20 mA.

Remarquer que cette lampe, pourtant excellente, car on ne l'a pas modifiée depuis sept ans, possède des caractéristiques moins poussées que la EC86.

La pente de la 6AF4 n'est que de 7,5 mA/V (contre 14 mA/V) et le courant plaque est de 16 à 20 mA (contre 12 mA seulement).

Il existe une lampe 3AF4 qui ne diffère de la 6AF4 que par le filament de 3,2 V 0,45 A alors que celui de la 6AF4 est de 6,3 V et 0,3 A.

Le brochage de la 6AF4 est donné par la figure 6. Sur le culot miniature sept broches on trouve deux contacts de grille, deux de plaque et un de cathode.

Nous donnons à la figure 7 le montage en oscillateur utilisant une ligne bifilaire symétrique.

Ici comme dans les schémas précédents, la cathode est séparée en HF de la masse par deux bobines d'arrêt BA2 et BA3. Elle est, d'ailleurs, reliée directement à la broche 3 du filament aboutissant à la masse.

L'oscillation est créée par couplage entre les deux éléments d'une ligne bifilaire

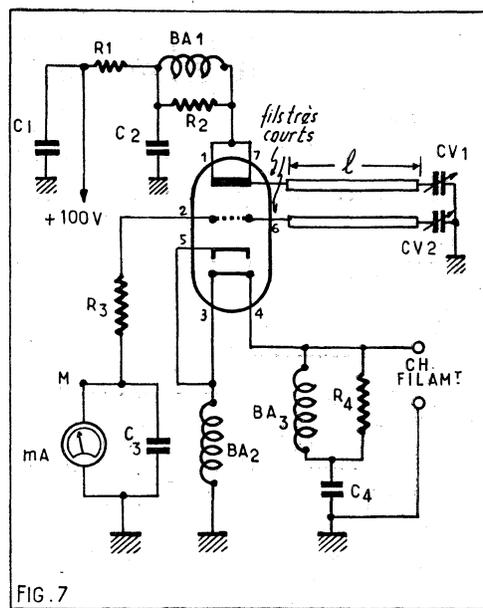


FIG. 7

reliés, l'un à la grille (broche 6) et l'autre à la plaque (broches 1 et 7 réunies).

Comme la ligne de longueur l est ouverte à ses deux extrémités, on peut disposer les condensateurs d'accord du côté opposé aux connexions de grille et de plaque.

On peut déterminer la longueur l en centimètres de la ligne d'après la fréquence d'accord désirée. Le tableau VII donne l en position de f pour une ligne type $\lambda/4$. On remarquera que les valeurs de l sont les résultats de mesures et qu'il a été tenu compte des capacités parasites existant entre grille et plaque qui obligent à réduire la longueur de la ligne.

TABLEAU VII

Ligne $\lambda/4$.

Fréquence (MHz)	Longueur l (cm)
1 000	0
950	0,2
900	0,4
850	0,6
800	0,8
750	1,05
700	1,3
650	1,6
600	2
550	2,5
500	3
450	3,7
400	4,8

En utilisant une ligne $\lambda/2$, la longueur l est plus grande, ce qui peut être intéressant aux fréquences élevées auxquelles l devient trop faible avec la ligne $\lambda/4$.

Voici, tableau VIII, les valeurs de l en fonction de f .

TABLEAU VIII

Fréquence (MHz)	Longueur l (cm)
1.000	7,5
950	8
900	8,4
850	9
800	9,5
750	10,2
700	11
650	11,7
600	12,6

Les valeurs des éléments de la figure 7 sont : $C_1 = C_2 = C_3 = C_4 = 1\ 000$ pF, $R_1 = 200 \Omega$, $R_2 = 2\ 000 \Omega$, $R_3 = 10\ 000 \Omega$,

(Suite page 44.)

LES CELLULES PHOTO-ÉLECTRIQUES

par F.-P. BUSSER

Cellules nouvelles.

Les différents éléments photo-sensibles dont nous avons parlé jusqu'ici — cellules photo-émissives, cellules photo-conductrices et cellules photo-voltaïques — sont toutes relativement anciennes et ont, de ce fait même, atteint un degré incontestable de perfectionnement. A leur liste se sont joints au cours des dernières années deux éléments nouveaux : les photo-diodes et les photo-transistors.

Ces éléments sont sûrement appelés à un brillant avenir dès que les difficultés technologiques rencontrées pour leur fabrication en masse auront été surmontées et que leurs caractéristiques se seront stabilisées. Il est à espérer que dans ce domaine nous assisterons à une évolution analogue à celle dont nous avons été témoins pour les transistors.

Photo-diodes.

Le fonctionnement des photo-diodes repose sur les mêmes principes que celui des cellules photo-conductrices et photo-voltaïques dont nous avons parlé dans un précédent article (1). Il est d'ailleurs intéressant de remarquer qu'elles peuvent aussi bien fonctionner comme cellule photo-résistante que comme photo-pile.

Les photo-diodes sont constituées, comme toute diode au germanium, d'un jonction « np ». Une tension est appliquée à cette diode avec une polarité opposée à celle correspondant à la conduction, c'est-à-dire dans le sens du blocage. Par conséquent le germanium « p » est relié à la borne négative de la source et le germanium « n » à la borne positive. Il est prudent d'insérer une résistance de protection qui peut en même temps faire office de résistance de charge.

Tant que la photo-diode reste dans l'obscurité il ne circule que le courant inverse de la diode comme c'est le cas pour toute diode. Si par contre la jonction est éclairée les photons libèrent des porteurs de charges positives et négatives (électrons et trous) qui abaissent la résistance inverse de la diode et font croître le courant inverse. Seule la région de la jonction présente cet effet et il importe que la lumière soit concentrée sur elle par un dispositif approprié (lentille, optique). Les résultats sont nettement moins bons si la lumière est diffuse ou concentrée sur un autre point de la plaquette de germanium.

Si au lieu d'appliquer une tension de polarisation à la photo-diode nous nous contentions d'en éclairer la jonction, nous pourrions constater à ses bornes l'apparition d'une différence de potentiel. En effet la jonction « pn » constitue une couche d'arrêt et le diode fonctionne dans ce cas comme toute cellule photo-voltaïque suivant un mécanisme dont nous avons exposé sommairement les grandes lignes dans notre précédent article (*Radio-Plans* n° 143, de septembre 1959).

Le fait de pouvoir être utilisées à la fois comme photo-résistance et comme photo-

pile constitue un grand avantage en faveur des photo-diodes qui ne sera sans doute pas sans influence favorable sur la diversité de leurs applications. Cette caractéristique ressort également des courbes que nous donnons en figures 1 à 5. Précisons immédiatement que ces courbes ont été établies sur base des indications de différents constructeurs et de mesures personnelles effectuées par l'auteur. Elles constituent une moyenne des caractéristiques de diverses photo-diodes livrées en échantillonnage et ne s'appliquent pas à un type donné.

Étudions successivement les photo-diodes utilisées en cellule photo-résistante, puis en photo-pile.

Fonctionnement en cellule photo-conductrice.

Fonctionnant en cellule photo-conductrice, les photo-diodes ont des caractéristiques plus intéressantes que les cellules photo-conductrices proprement dites. Examinons la figure 1. Nous constatons que le courant, d'une part croît linéairement avec le flux incident et d'autre part, que le courant d'obscurité est non seulement faible en valeur absolue mais, en outre, beaucoup plus faible que le courant photo-électrique ou courant utile. Nous pouvons d'ores et déjà en conclure que le rapport signal-bruit des photo-diodes est avantageux. D'autre part, la pente de cette courbe est assez raide, ce qui confirme la sensibilité élevée de ces éléments. Ils atteignent en effet facilement $3 \text{ à } 4 \times 10^{-6} \text{ mA par lux}$ ce qui, pour une surface sensible de l'ordre du mm^2 , correspond à environ 30 ou 40 mA/lm. Des sensibilités de cet ordre laissent loin derrière elles celles des cellules photo-électriques ordinaires.

S'il est très faible en valeur absolue, le courant d'obscurité dépend cependant dans une large mesure de la température am-

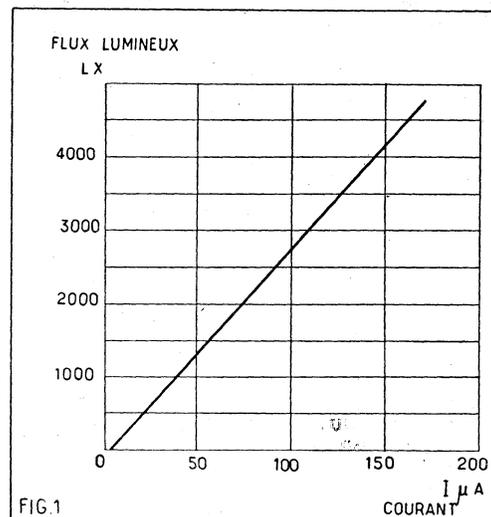


FIG. 1. — Courant traversant la photo-diode en fonction de son éclairage. Cette courbe correspond à des tensions de polarisation comprises entre 10 V et 40 V environ. Remarquez sa parfaite linéarité et le faible courant d'obscurité.

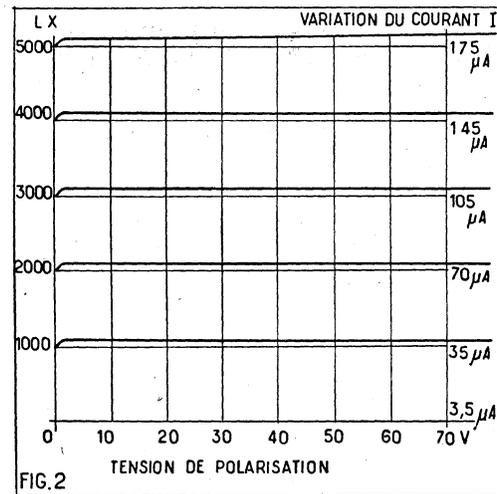


FIG. 2. — Influence de la tension de polarisation sur le courant traversant la photo-diode pour différentes valeurs de l'éclairage. Les courants marqués à droite en regard des axes correspondent aux différents flux lumineux sont les intensités mesurées à tension de polarisation nulle. Ces courbes montrent que la tension de polarisation n'a qu'une influence pratiquement négligeable.

biante, ce qui pour les mesures peut être gênant. Il s'agit là d'un phénomène absolument normal, commun à tous les dispositifs au germanium, aussi bien diodes, photo-diodes que transistors. Les variations du courant d'obscurité avec la température peuvent cependant être compensées par un montage adéquat. L'on peut par exemple associer deux photo-diodes de même type de manière que leurs courants se retranchent et laisser l'une d'elles dans l'obscurité, l'autre seule servant aux mesures. La compensation peut également se faire par résistances à coefficient de température négatif (CTN) ou de toute autre manière.

Intéressons-nous maintenant à la figure 2. Celle-ci montre l'influence de la tension de polarisation appliquée à la photo-diode sur le courant. Nous avons tracé plusieurs courbes correspondant à diverses valeurs de l'éclairage et à des tensions de polarisation croissantes. Il ressort de ces courbes que la tension de polarisation est pratiquement sans influence sur le courant photo-électrique ce qui nous dispensera de la stabiliser, permettant ainsi de simplifier considérablement les circuits d'utilisation. Nous avons indiqué des valeurs de tension de polarisation jusqu'à 80 V. De telles valeurs ne sont admissibles que pour certains types de photo-diodes comme par exemple la TP50 (Siemens). D'autres types n'admettent que des tensions de 15 V, 30 V ou 50 V, selon le type. De même le courant d'obscurité est indépendant de la tension appliquée à la photo-diode, du moins approximativement. Par contre la valeur absolue de $3,5 \mu\text{A}$ n'est valable que pour certains types de diodes à tension inverse admissible de l'ordre d'une centaine de volts. Pour d'autres types le courant inverse atteint facilement $30 \mu\text{A}$, le courant photo-électrique étant alors en conséquence et pouvant atteindre 1,3 à 1,5 mA.

Avant de passer à l'examen de la figure 3, disons un mot encore du courant d'obscurité et de ses variations. Si le courant d'obscurité est pratiquement indépendant de la tension appliquée, à partir de 1 V environ, il varie par contre assez fortement avec la température ambiante. Cela constitue un grave inconvénient des photo-diodes comme nous le disions déjà plus haut. Il croît avec la température suivant une loi sensiblement exponentielle et double

(1) Voir *Radio-Plans* n° 132 et 133.

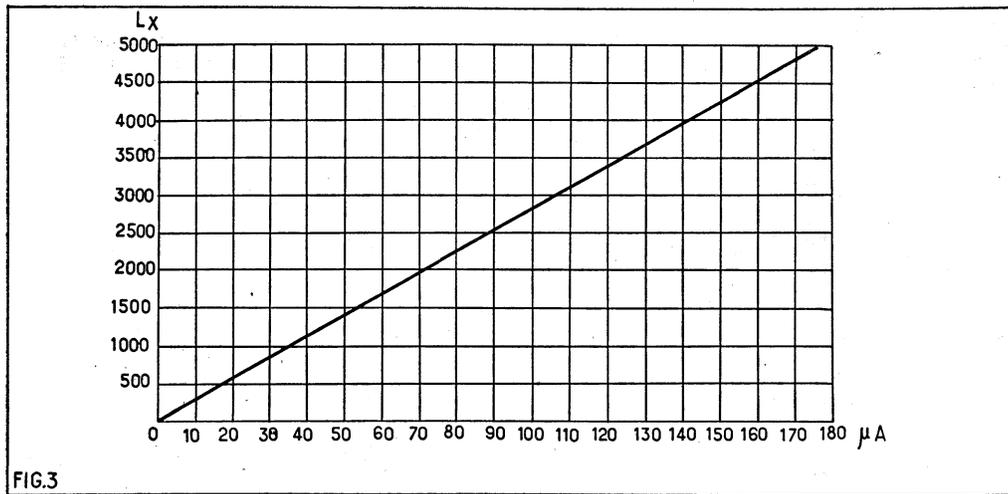


FIG.3

FIG. 3. — Courant de court-circuit d'une photo-diode fonctionnant en photo-pile, en fonction de l'éclairement. Remarquer la parfaite linéarité de la relation liant ces deux facteurs.

quand elle augmente de 10 à 12° environ. Nous donnons en figure 6 une courbe des variations du courant d'obscurité en fonction de la température. Dans bon nombre d'applications des photo-diodes il faudra tenir compte de cette caractéristique et compenser cet effet de température. Aux méthodes que nous avons citées plus haut ajoutons celle préconisée par la CSF et consistant à compenser l'effet de température de la photo-diode par celui d'un transistor utilisant le même semi-conducteur suivant un schéma s'inspirant de celui de la figure 7d. Ce n'est qu'après compensation de l'effet de température que les photo-diodes sont utilisables pour les mesures quantitatives. Nous aurons d'ailleurs l'occasion de revenir sur cette question si comme nous le pensons nous décrivons dans ces pages quelques dispositifs utilisant des photo-diodes comme élément photo-sensible.

Avant de passer à l'emploi en cellules photo-voltaïques des photo-diodes, une remarque s'impose encore au sujet de la tension de polarisation de ces cellules lorsqu'elles fonctionnent en cellules photo-conductrices. Les caractéristiques fournies par le constructeur indiquent en général une tension maxima pour cette polarisation que, sous aucun prétexte il ne faut dépasser même passagèrement. En effet si nous dépassons cette tension, le courant délivré par la photo-diode — aussi bien le courant d'obscurité que le courant photo-électrique — croît très rapidement et par conséquent cesse d'être indépendants de la tension

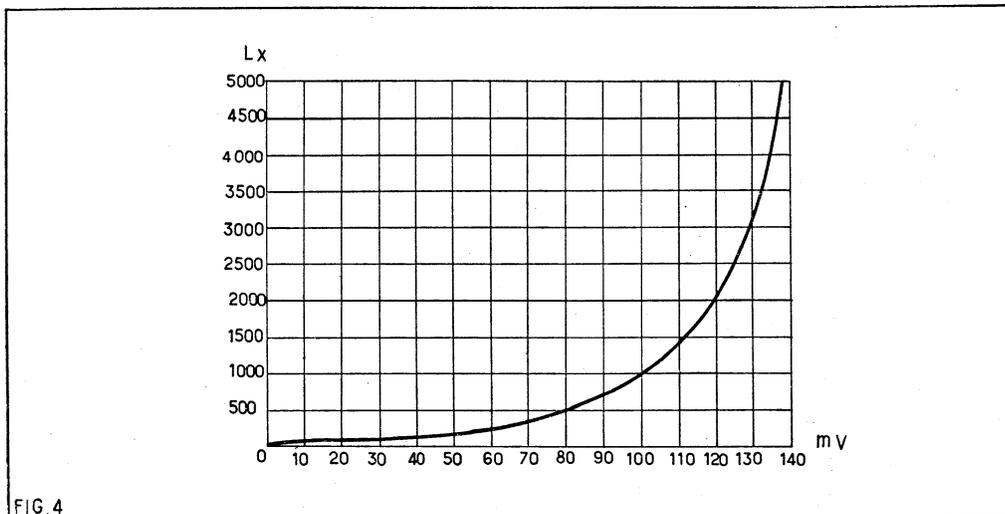


FIG.4

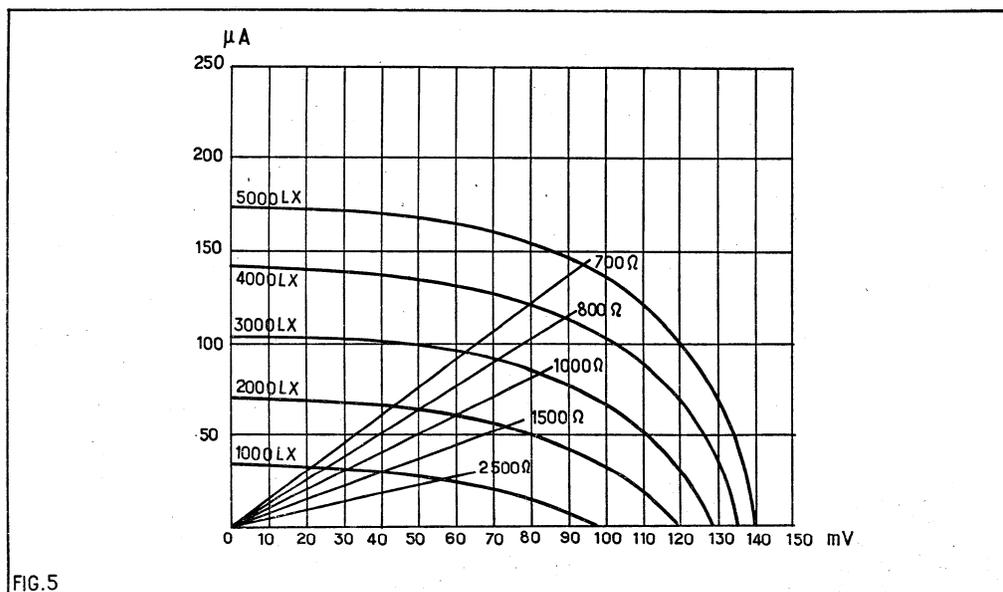


FIG.5

appliquée. La dissipation dans la jonction risque d'atteindre des valeurs inadmissibles qui amènent sa destruction à très brève échéance. Si la tension est plus élevée encore la diode atteint la zone de claquage dont les caractéristiques sont absolument identiques à celles de toute diode au germanium dans ces conditions. Le résultat est toujours le même : la destruction de la diode, qu'elle soit photo-diode ou non. Pour une photo-diode au sujet de laquelle

FIG. 4. — Variations de la tension à vide aux bornes d'une photo-diode en fonction de l'éclairement (fonctionnement en photo-pile).

le constructeur indique une tension maxima de 30 V, les courbes caractéristiques indiquent par exemple une tension de claquage de 55 V environ avec une forte croissance du courant à partir de 35 V environ. Nous recommandons, lorsque les conditions d'emploi le permettent, de ne pas travailler à plus de 30 % à 50 % de la tension maxima indiquée par le constructeur ou si une résistance de charge élevée est indispensable de respecter scrupuleusement cette valeur maxima. Au prix où sont les photo-diodes actuellement, nous pensons que cette recommandation vaut bien les quelques lignes que nous lui consacrons !

Fonctionnement en photo-pile.

Il est temps maintenant de nous intéresser au fonctionnement en photo-pile des photo-diodes. Les figures 3, 4 et 5 lui sont

FIG. 5. — Caractéristique courant-tension d'une photo-diode fonctionnant en cellule photo-voltaïque, en fonction du flux lumineux et pour différentes valeurs de la résistance de charge.

consacrées. Ce sont respectivement la courbe courant de court-circuit — éclairé (fig. 3) la courbe tension à vide — éclairé (fig. 4) et la caractéristique courant-tension en fonction de la résistance de charge et du flux lumineux (fig. 5). Accordons à ces courbes un examen plus attentif.

La figure 3 donne la relation entre le courant délivré par la cellule en fonction du flux lumineux. Il s'agit du courant de court-circuit, c'est-à-dire du courant mesuré avec un dispositif dont l'impédance est négligeable par rapport à celle de la photo-diode. Dans la plupart des cas que nous avons rencontrés un galvanomètre de 5 Ω de résistance interne était encore acceptable. Cette courbe est parfaitement linéaire. Par conséquent les photo-diodes utilisées en photo-pile peuvent très bien servir aux mesures si elles sont chargées par un circuit d'impédance suffisamment faible.

Si par contre nous examinons la figure 4 où est reproduite la relation entre la tension à vide aux bornes de la diode lorsque croît le flux lumineux, nous constaterons que cette courbe est loin d'être linéaire. La tension croît d'abord rapidement avec l'éclairement puis de moins en moins. A partir d'un certain niveau d'éclairement il semble qu'intervienne une saturation et la tension s'approche asymptotiquement d'une limite qu'elle ne dépasse pas, quelle que soit

COLLECTION
LES SÉLECTIONS DE " SYSTÈME D "

Numéro 61 :

TREIZE THERMOSTATS
POUR TOUS USAGES

Prix : 60 francs

Un petit ouvrage qui vous rendra de
grands services.

Ajoutez pour frais d'expédition 10 francs à votre chèque
postal (C. C. P. 259-10) adressé à « Système D », 43,
rue de Dunkerque, Paris-X°. Ou demandez-le à votre
marchand de journaux.



J'ai compris
L'ÉLECTRONIQUE
LA RADIO et LA TÉLÉVISION
avec la méthode unique de l'

ÉCOLE PRATIQUE
D'ÉLECTRONIQUE RADIO-TÉLÉVISION

Pour que vous vous rendiez compte, vous
aussi, de l'efficacité de cette méthode,
demandez en vous recommandant

DE RADIO-PLANS

l'envoi par retour du courrier, à titre
d'essai et sans autre formalité, de la

PREMIÈRE
LEÇON GRATUITE

Notre enseignement est à la portée
de tous et notre méthode vous
émerveillera !...

ÉCOLE PRATIQUE
D'ÉLECTRONIQUE
RADIO-TÉLÉVISION
11, Rue du QUATRE SEPTEMBRE
PARIS (2°)

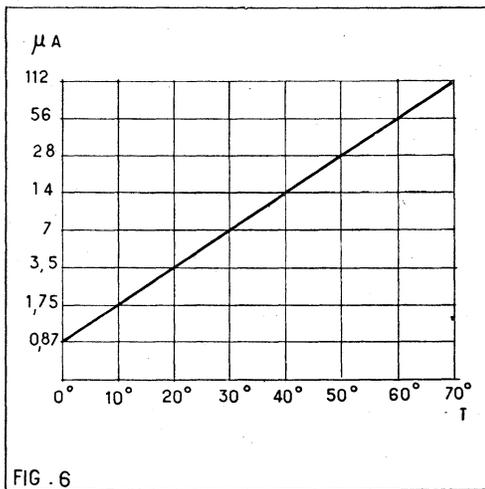


FIG. 6. — Variations du courant d'obscurité en fonction de la température. Le courant croît avec la température suivant une loi exponentielle.

l'intensité du flux incident. Cette propriété peut être mise à profit pour la réalisation de luxmètres très sensibles puisque avec certaines photo-diodes de fabrication courante des tensions de l'ordre de 100 mV sont déjà atteintes pour des flux de 3 à 5 lux. Il serait cependant vain d'attendre une grande précision de tels dispositifs. Le plus souvent la forme vaguement exponentielle de cette courbe constituera une gêne étant donné que si la photo-diode montée en photo-pile doit servir aux mesures l'échelle ne sera pas linéaire et ne permettra pratiquement pas de mesurer des éclaircissements dépassant un certain niveau. Aussi dans la plupart des cas, les dispositifs de mesure utilisant des photo-diodes dans les conditions précitées seront basés sur la mesure du courant de court-circuit et non de la tension à vide aux bornes de la diode.

Si nous n'avions remis à plus tard le soin de publier les courbes de tension à vide et de courant de court-circuit relatives aux cellules photo-voltaïques, nos lecteurs auraient pu constater la parfaite identité de ces courbes avec celles que nous donnons plus haut. Ils auraient d'ailleurs pu faire la même constatation au sujet de la courbe de la figure 5 dont nous allons parler maintenant.

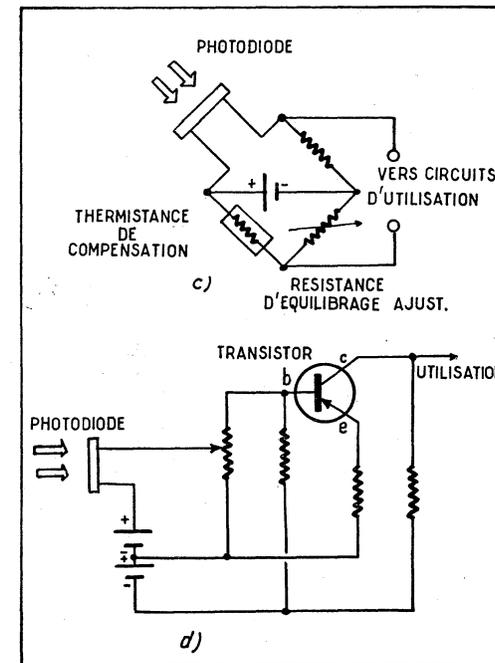
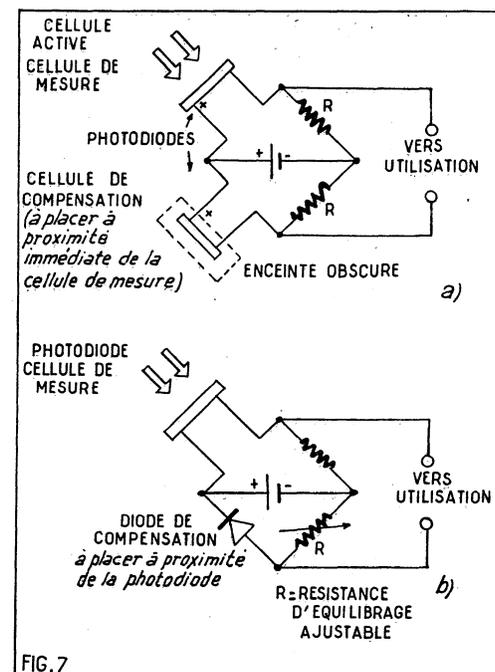
La courbe de la figure 5 se rapporte à la caractéristique courant-tension des photo-diodes. Cette caractéristique dépend de deux paramètres : la résistance de charge et, bien entendu, le flux incident. Nous n'avons représenté que les droites de charge correspondant à des valeurs de résistance relativement élevées. Lorsque la résistance de charge baisse la courbe tend à se rapprocher de la droite représentant le courant de court-circuit.

Toutes les courbes que nous avons données se rapportent à la même photo-diode hypothétique dont les caractéristiques sont une moyenne de celles de divers types effectifs. Si nous effectuons un rapprochement entre les courbes des figures 2 et 5, nous constatons que le courant délivré par une photo-diode est non seulement indépendant de la tension de polarisation comme nous l'exprimions plus haut, mais loin de disparaître lorsque cette tension est annulée, il ne diminue presque pas quand on la supprime. Cette particularité cons-

Fig. 7. — Divers modes de compensation : du courant d'obscurité de photo-diodes. a) par cellules en opposition; b) par diode au germanium; c) compensation approximative par thermistance (résistance CTN); d) par courant de repos d'un transistor.

titue une différence essentielle d'avec les cellules photo-conductrices proprement dites qui se comportent comme des résistances pures, variables avec l'éclaircissement, mais que ne traverse plus aucun courant lorsque est supprimée la tension de polarisation. Pour mieux mettre en évidence cette propriété, nous avons juxtaposé en figure 8 les courbes des figures 2 et 5. Par ailleurs la figure 8 se passe de commentaire.

Il nous reste à parler de quelques caractéristiques communes aux deux modes de fonctionnement. Tout d'abord de la sensibilité spectrale. Celle-ci est déterminée par la nature du semi-conducteur utilisé, le germanium. Lorsque la couleur de la lumière incidente varie nous constatons que la sensibilité augmente avec la longueur d'onde, c'est-à-dire est plus faible dans l'ultra-violet et le bleu que dans le rouge et l'infrarouge. Cette sensibilité augmente linéairement et une étude approfondie montrerait qu'en fait, si la sensibilité exprimée en mA/lm augmente, la sensibilité quantique cependant reste constante dans tout le visible et jusque dans l'infrarouge vers 1,7 μ. En effet chaque photon libère une paire d'électrons trous ce qui explique en



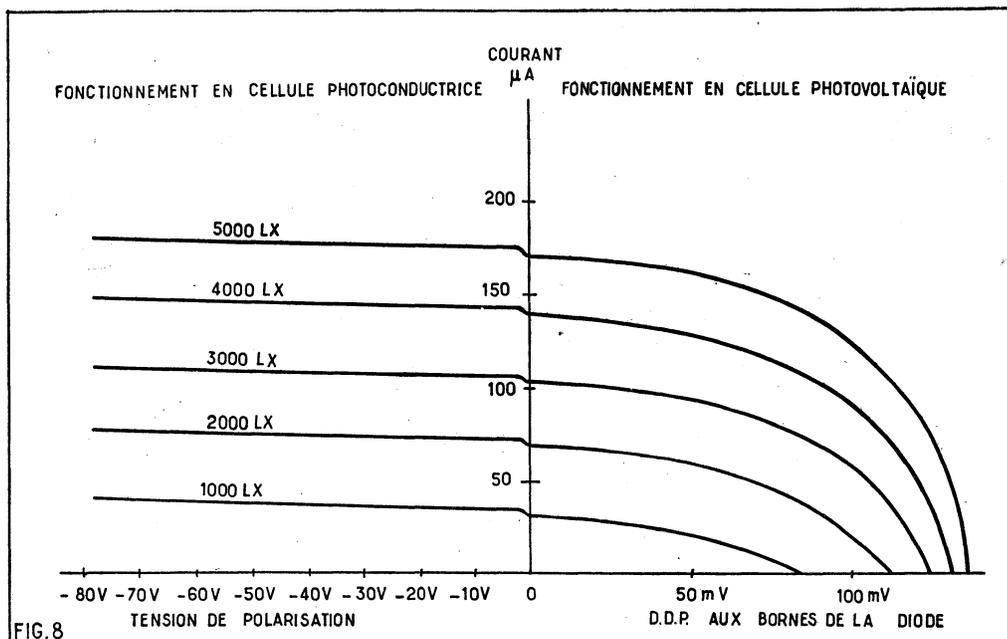


FIG. 8.

FIG. 8. — Rapprochement des figures 2 et 5. Lorsque la tension de polarisation est supprimée, le courant dans la photo-diode ne diminue que très peu.

même temps la raison pour laquelle la sensibilité en mA/lm diminue avec la longueur d'onde, les photons infrarouges ayant moins d'énergie que les photons ultraviolets. A partir de $1,7 \mu$ la sensibilité dans l'infrarouge diminue rapidement, le germanium devenant transparent à partir de $1,8 \mu$.

Bruit de fond.

Le bruit de fond des photo-diodes constitue une partie du courant d'obscurité, faible certes, mais gênante dès qu'il s'agit d'opérer à des niveaux d'éclairement faibles. Malgré un meilleur rendement quantique, les photo-diodes ne permettent pas la mesure d'éclairements aussi faibles que les cellules photo-émissives à vide, du moins dans le visible. Cela tient au fait que la sensibilité des photo-diodes s'étend beaucoup plus loin dans l'infrarouge que celle des cellules photo-émissives et que par conséquent le courant d'obscurité et sa partie fluctuante, le bruit de fond sont plus élevés. Dans l'infrarouge cependant la supériorité des photo-diodes sur les cellules photo-émissives est incontestable.

Puissance dissipable.

Comme toutes les diodes à jonction, les photo-diodes ne peuvent dissiper dans leur jonction qu'une puissance strictement limitée et indiquée en général dans les caractéristiques fournies par le constructeur. Nous assistons aux mêmes phénomènes d'emballage qu'avec les autres dispositifs au germanium, diodes ou transistors : une puissance trop élevée dissipée dans la jonction entraîne son échauffement et celui-ci provoque une diminution de la résistance interne avec pour conséquence un accroissement du courant et par voie de conséquence de la dissipation, d'où emballement. Bien entendu la jonction ne résiste pas à un tel traitement et un instant suffit pour la détruire à tout jamais. Dans le cas d'une photo-diode, plusieurs facteurs peuvent être responsables de l'échauffement de la jonction. Le courant d'obscurité tout d'abord, la chaleur produite par la source lumineuse et le courant photo-électrique ensuite. Toutes ces sources d'échauffement ajoutent leurs effets à celui de

la température ambiante et la limite de dissipation est trop facilement atteinte. Si le refroidissement est suffisant toutefois, il s'établit un équilibre avant que ne soit atteinte la zone dangereuse. Sinon la jonction est rapidement détruite par effet cumulatif.

Réponse en fréquence.

La réponse en fréquence des photo-diodes est meilleure que celle des éléments photo-voltaïques ou des cellules photo-conductrices, sans atteindre toutefois les performances des cellules photo-émissives à vide. La courbe de réponse pour une atténuation de 3 dB est en général de l'ordre de 200 kHz, c'est-à-dire résolument meilleure que celle des cellules photo-émissives à gaz.

Localisation de la surface sensible.

Comme nous le disions déjà au début de cet article, la surface sensible des photo-diodes est très faible et pratiquement limitée à la jonction et à ses alentours immédiats. Nous nous sommes amusés à transformer notre microscope en micro-projecteur et avons fait tomber sur la jonction d'une photo-diode fraîchement « dessossée » un faisceau lumineux très fin que nous avons déplacé suivant un diamètre de la jonction tout en enregistrant le courant délivré par la photo-diode. Nous donnons en figure 9 une moyenne des courbes que nous avons obtenues. Il en ressort que la zone sensible ne déborde la jonction proprement dite que de fort peu, de 0,3 mm environ, le diamètre de la jonction étant de l'ordre du millimètre.

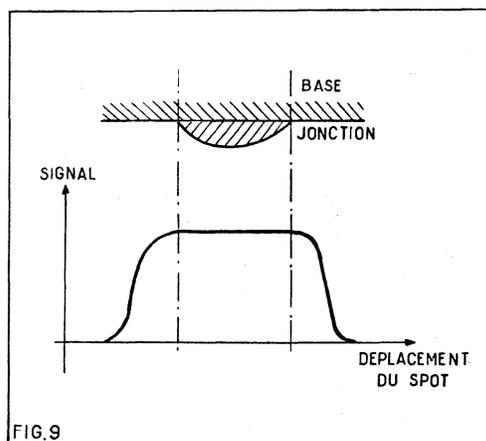


FIG. 9.

Photo-diodes à pointe.

Au début de leur développement des photo-diodes à pointe furent réalisées. Elles semblent toutefois avoir perdu tout intérêt par rapport aux photo-diodes à jonction. Le fonctionnement des photo-diodes à pointe de même que leurs caractéristiques étaient analogues à ceux des diodes à jonction. Seul le bruit de fond était plus important ce qui ne peut précisément être considéré comme un avantage.

Photo-diodes amateur.

Les photo-diodes du commerce sont encore assez onéreuses actuellement et un certain nombre de constructeurs ne font encore que les échantillonner. Dans la mesure où l'on pourra se contenter de performances modestes, l'on pourra utiliser comme photo-diodes de vulgaires diodes au germanium au préalable débarrassées de la peinture noire qui les met à l'abri de la lumière. Comme pour les photo-diodes authentiques il convient de bien diriger le faisceau lumineux et de le concentrer sur la jonction. Les résultats ne valent évidemment pas ceux obtenus avec de vraies photo-diodes mais ils permettent tout de même l'expérimentation et quantité de réalisations intéressantes.

Quand on est dans les semi-conducteurs autant y rester. C'est tout naturellement que vient l'idée d'associer à une photo-diode un montage à transistors et, de fil en aiguille, des esprits astucieux en vinrent à l'idée qu'ils pourraient fort bien loger les deux dispositifs sous un même toit, les fondre en un dispositif nouveau. C'est sans doute ainsi que naquit le photo-transistor, fruit logique de la photo-diode et du transistor.

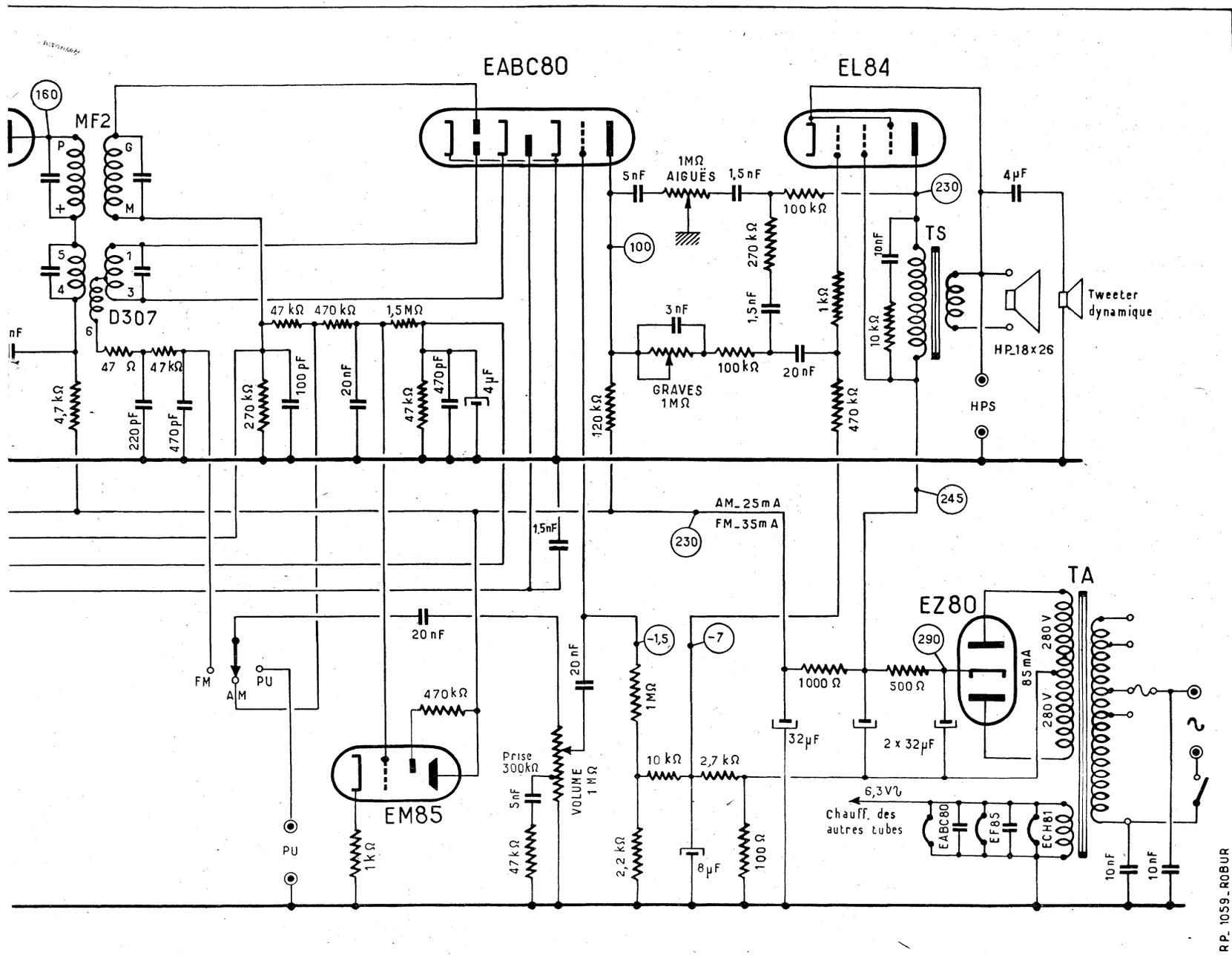
Photo-transistor.

Un photo-transistor est constitué comme un transistor « npn » normal. Le collecteur reçoit une tension négative tandis que l'émetteur est positif. La charge est insérée dans le circuit d'alimentation. La base reste en l'air, c'est-à-dire qu'elle n'est en général pas accessible. Si un faisceau lumineux est concentré sur la jonction entre base et émetteur, il y a formation d'une charge d'espace et par conséquence d'une tension photo-électrique entre émetteur et base, l'émetteur devenant positif et la base négative. Le fonctionnement est donc le même que si nous avions relié des tensions des polarités ci-dessus à l'émetteur et à la base. Il en résulte un courant énergétique dans le circuit de collecteur.

La sensibilité d'un photo-transistor est bien plus élevée que celle d'une photo-diode. En théorie l'on pourrait admettre qu'elle serait égale à celle d'une photo-diode suivie d'un étage d'amplification à transistor. En pratique elle est de l'ordre de 300 à 1.000 mA/lm, c'est-à-dire une trentaine de fois au moins plus élevée que celle d'une photo-diode seule.

La sensibilité élevée des photo-transistors n'est pas sans être payée par quelques inconvénients. Tout d'abord la courbe de réponse en fonction de l'éclairement n'est pas linéaire, c'est-à-dire que le courant délivré par le photo-transistor ne croît pas linéairement avec le flux lumineux. Son augmentation est d'abord relativement lente puis s'accélère progressivement. Par ailleurs, la réponse en fréquence des photo-transistors n'est pas aussi bonne que celle des photo-diodes. La limite en fréquence est généralement voisine de 20.000 Hz ce qui est loin des 200 kHz des diodes. Enfin, le bruit de fond est plus important que celui des photo-diodes.

(Suite page 50.)



R.P. 1059-ROBUR

cette alimentation et établit celle du bloc convertisseur FM. La suppression de l'alimentation de la triode ECH81 interrompt l'oscillation locale AM qui pourrait gêner la réception FM.

Une autre section du commutateur AM-FM relie la grille de commande de l'heptode ECH81 soit au circuit d'entrée du bloc AM (réception AM), soit à la sortie du convertisseur FM (réception FM). Cette liaison s'effectue à travers un condensateur de 200 pF et une résistance de fuite de 1,5 MΩ. A la base de cette résistance est appliquée la tension de régulation VCA. En position FM la liaison avec la sortie du bloc convertisseur comporte également un enroulement RC409 accordé sur 10,8 MHz par un condensateur de 5,6 pF. La fréquence 10,8 MHz représente la valeur de la moyenne fréquence adoptée pour la réception FM.

Pour la réception AM le collecteur d'ondes en gammes PO et GO est un cadre à bâtonnet de ferrocube. Pour les gammes OC et BE une prise antenne est prévue. Le circuit d'entrée est accordé par un CV 490 pF et les bobinages oscillateurs par un CV 220 pf.

La grille de la triode ECH81 qui produit l'oscillation locale AM est reliée à un des bobinages oscillateurs contenus dans le bloc AM, par un condensateur de 47 pF en série avec une 33 Ω et une résistance

de fuite de 47.000 Ω. Sa plaque est reliée à l'enroulement d'entretien par un condensateur de 220 pF. Elle est alimentée à travers une résistance de 33.000 Ω.

La grille écran de l'heptode est alimentée par une résistance de 33.000 Ω découplée par 50 nF. Dans le circuit plaque est inséré un transfo de liaison MF accordé sur 480 kHz et qui sert en réception AM et un second transfo accordé sur 10,8 MHz et qui sert en réception FM. Les enroulements de ces deux transfos sont montés en série. En position AM le commutateur AM-FM court-circuite le primaire du transformateur 10,8 MHz.

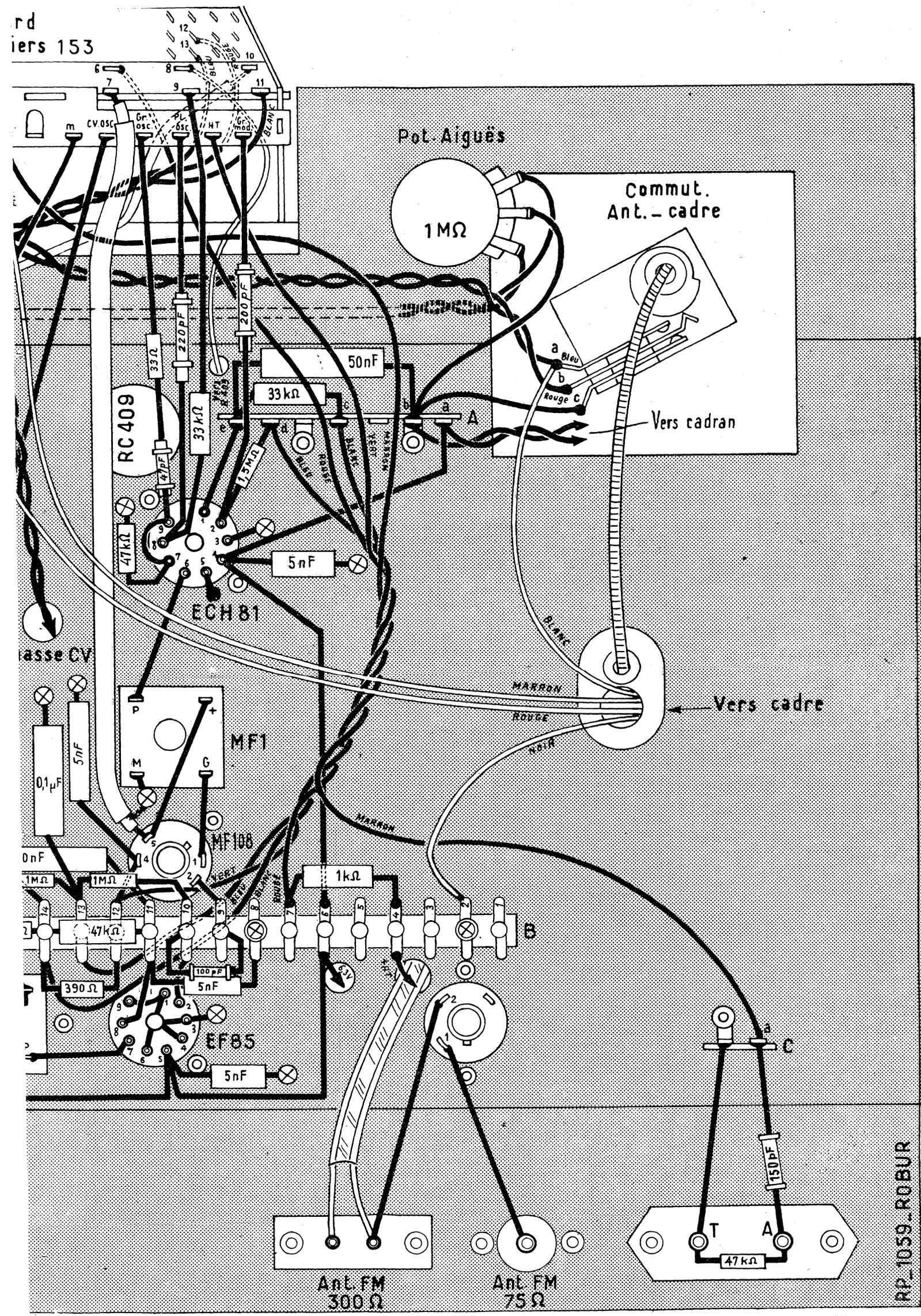
L'alimentation de la plaque heptode se fait à travers une cellule de découplage formée d'une résistance de 390 Ω et un condensateur de 5 nF. En raison de ces valeurs cette cellule agit en réception FM. En réception AM la ECH81 fonctionne donc normalement en changeuse de fréquence. Le signal à 480 kHz recueilli dans le circuit plaque heptode est transmis à la grille de la lampe suivante par le transfo 480 kHz. En réception FM la triode est hors service. Le signal à 10,8 MHz fourni par le convertisseur FM est amplifié par l'heptode faisant fonction de premier étage MF, puis transmis à la grille de la lampe suivante par le transfo 10,8 MHz.

La lampe qui suit la ECH81 est une EF85.

Insistons sur le fait qu'elle fonctionne en premier étage MF lors de réception AM et en second étage MF lors de réception FM. Sa cathode est à la masse. La liaison entre les transfos MF et la grille de commande de cette EF85 se fait par un condensateur de 100 pF et une résistance de fuite de 1 MΩ qui lui transmet la tension VCA. Sa grille écran est alimentée par une résistance de 47.000 Ω découplée par 5 nF.

Dans le circuit plaque de la EF85 est inséré le primaire d'un transfo accordé sur 480 kHz et celui d'un autre transfo accordé sur 10,8 MHz. Le secondaire du transfo 480 kHz attaque une des diodes d'une EABC80 assurant la détection AM. Le signal BF apparaît aux bornes d'une résistance de 270.000 Ω shuntée par 100 pF. Une résistance de 47.000 Ω bloque les résidus MF. La tension VCA est prise au sommet de la résistance de 270.000 Ω ; elle est transmise aux lampes asservies par une cellule de constante de temps dont les éléments sont une résistance de 1 MΩ et un condensateur de 0,1 μF. Cette tension commande également l'indicateur d'accord EM85 par l'intermédiaire d'une cellule de constante de temps formée d'une résistance de 470.000 Ω et d'un condensateur de 20.000 pF.

Le secondaire du transfo 10,8 MHz appelé également discriminateur forme avec les



**Vous n'avez peut-être pas lu
tous les derniers numéros de
« RADIO-PLANS »**

Vous y auriez vu notamment :

N° 143 DE SEPTEMBRE 1959

- Télévision à U. H. F.
- Cellules photos-électriques.
- Récepteur haute fidélité à transistors.
- Amplificateur 10 W.

N° 142 D'AOUT 1959

- Le chauffage haute fréquence.
- L'équivalent d'un 6 lampes avec 2 lampes.
- Temporisateur électronique.
- Amplificateur stéréophonique.
- Récepteur 6 transistors.

N° 141 DE JUILLET 1959

- Récepteur miniature à 6 transistors (OC44 - OC45 (2) - OC71 - OC72 (2)).
- Electrophone stéréophonique.
- Le VFO - Hétérodyne (amateurs et surplus).
- Radio-phono très haute fidélité (ECC83 - ECC82 - UL84 (2)).
- Hétérodynes HF EF 9 (2) AZ1.
- Réalisation « Grip-Dip ».
- Amplificateur à 2 lampes miniatures et récepteur sélectif à cristal.
- Antenne pour modulation de fréquence.

N° 140 DE JUIN 1959

- Antiparasitage des voitures automobiles.
- Récepteur économique à pile solaire EF42 - EF42 - EL42 - EZ80.
- Ondemètres contrôleurs de champ et de modulation.
- Récepteur portable à 7 transistors : 37T1 - 36T1 - 35T1 - 40P1 - 992T1 (2).
- Changeur de fréquence 4 lampes + la valve et l'indicateur d'accord ECH81 - EBF81 - EBF80 - EL84 - (M85) - EZ80.

N° 139 DE MAI 1959

- Thermistances ou résistances CTM.
- Emploi de l'oscilloscope en radio.
- A propos de l'antiparasitage obligatoire des voitures.
- Reproduction stéréophonique.
- Electrophone portable à transistors.
- Récepteur AM-FM 6 lampes.

120 F le numéro

Adressez commande à « RADIO-PLANS », 43, rue de Dunkerque, Paris-X^e, par versement à notre compte chèque postal : Paris 259-10. Votre marchand de journaux habituel peut se procurer ces numéros aux messageries Transports-Presses.

deux autres diodes de la EABC80 un détecteur de rapport qui en réception FM met en évidence la modulation BF. Ce signal est épuré des résidus MF par une résistance de 47.000 Ω , un condensateur de 220 pF et un de 470 pF. Entre la plaque d'une des diodes du détecteur de rapport et la masse, vous remarquez une résistance de 47.000 Ω shuntée par un condensateur de 4 μ F et un de 470 pF. La tension continue aux bornes de cet ensemble est proportionnelle à l'intensité du signal reçu et sert à commander l'indicateur d'accord à travers une cellule de constante de temps formée d'une résistance de 1,5 M Ω et du condensateur de 20.000 pF déjà mentionné. Cette liaison n'est établie qu'en position FM.

L'amplificateur BF.

L'entrée de l'amplificateur BF est constituée par un potentiomètre de 1 M Ω avec prise à 300.000 Ω . Entre cette prise fixe et la masse est disposé un condensateur de 5.000 pF en série avec une résistance de 47.000 Ω . Cet ensemble forme un filtre correcteur qui évite la réduction des fréquences basses à bas niveau sonore. Ce potentiomètre est mis en liaison à travers un condensateur de 20 nF avec un commutateur qui le branche soit à la prise PU soit à la sortie détection AM ou FM. Ce commutateur est bien entendu celui du bloc à clavier.

Le curseur du potentiomètre attaque la grille de la triode EABC80 à travers un condensateur de 20 nF et une résistance de fuite de grille. La polarisation de cette électrode est appliquée à la base de la résistance de fuite. La plaque de cette triode de l'étage préamplificateur est chargée par une résistance de 120.000 Ω .

Le circuit de liaison entre la plaque de la triode préamplificatrice et la grille de commande de la lampe finale est complexe car il contient un dispositif de dosage des graves et des aiguës incorporé à un système de contre-réaction. Les commandes de dosage se font à l'aide de potentiomètres de 1 M Ω .

La lampe finale est une EL84 dont la tension de polarisation de grille de commande est appliquée à la base de la résistance de fuite de 470.000 Ω . Le haut-parleur est d'excellente qualité ; il s'agit d'un 18 x 26 cm à aimant permanent. Le transformateur d'adaptation fait 7.000 Ω d'impédance primaire. Cet enroulement est shunté par un condensateur de 10 nF en série avec une résistance de 10.000 Ω . Le registre sonore est étendu dans l'extrême aigu par un tweeter dynamique branché sur le secondaire du transfo de sortie par un condensateur de 4 μ F. Remarquez que la cathode de la EL84 est reliée à la masse à travers ce secondaire ce qui procure un effet de contre-réaction d'intensité qui réduit fortement les distorsions.

L'alimentation comprend un transformateur donnant 2 x 280 V — 85 mA à la HT. La valve est une EZ80. Le filtrage est assuré par deux cellules : l'une d'elles est formée d'une résistance de 500 Ω bobinée et de deux condensateurs de 32 μ F, l'autre d'une résistance de 1.000 Ω et d'un condensateur de 32 μ F. La tension d'alimentation de la EL84 est prise après la première cellule de filtrage. Entre le point milieu de l'enroulement HT du transfo et la masse est insérée une résistance de 100 Ω qui sert à obtenir les tensions de polarisation. Aux bornes de cette résistance est prévu un diviseur de tension dont les éléments sont : une résistance de 2.700 Ω , une de 10.000 Ω et une de 2.200 Ω . Le point de jonction des résistances de 2.700 Ω et de 10.000 Ω est découplé par un condensateur de 8 μ F. Ce point donne la tension de polarisation de

la EL84. Au point de jonction des résistances de 10.000 Ω et de 2.200 Ω on obtient la polarisation de la grille de la préamplificatrice BF.

Réalisation pratique (fig. 2 et 3).

On commence par fixer sur et sous le châssis les différentes pièces suivant la disposition indiquée sur les plans de réalisation. Les barrettes à cosses B et D sont éloignées du châssis par des entretoises tubulaires de 1 cm placées sur les vis de fixation. Pour le relais B les points de fixation sont : 2, 8, 17, 26, 37. Pour le relais D ce sont les points b et g.

Lorsque le châssis est équipé on passe au câblage. On relie au châssis : les broches 3 et 5 du support ECH81, les broches 1, 3, 4, 6, 9 et le blindage central du support EF85, les broches 4, 7 et le blindage central du support EABC80, la broche 4 et le blindage central du support EL84, la broche 4 du support EZ80. On relie également au châssis l'axe du CV, les cosses X3 et 7 du bloc 303CAG et un côté de l'enroulement CH.L du transfo d'alimentation. Par des fils souples on relie les cosses m du bloc AM à la fourchette du CV. Avec du fil de câblage isolé on établit la ligne d'alimentation filament qui relie l'autre côté de l'enroulement CH.L, les broches 5 des supports EZ80, EL84, EABC80, EF85, la cosse 6 de la barrette B, la broche 4 du support ECH81 et la cosse a du relais A. Entre la cosse 6 de la barrette B et la cosse 1 du bloc convertisseur 303CAG on soude un fil dont une partie est enroulée à spires jointives de manière à former une self de choc de 20 tours ayant un diamètre de 6 mm.

La cosse 2 du bloc convertisseur FM est reliée à la cosse 1 du bobinage BC409 par un câble coaxial 50 Ω de 10 à 15 cm de longueur. La gaine de ce câble est soudé sur la cosse 3 du bloc convertisseur à la cosse 3 du bobinage RC409 à son autre extrémité. Avec du ruban 300 Ω on relie les cosses 6 et 8 du bloc convertisseur à la prise Ant FM 300 Ω . On connecte la cosse 5 du bloc convertisseur à la cosse 4 de la barrette B, on soude une résistance de 12.000 Ω 1 W entre les cosses 4 et 5 du convertisseur, un condensateur de 5 nF entre les cosses 5 et X et un de même valeur entre les cosses 1 et X. La cosse 3 du bobinage RC409 est reliée au châssis et la cosse 2 à la cosse 8 du bloc AM. Entre la cosse 1 du bobinage RC409 et le châssis on soude un condensateur céramique de 5,6 pF.

La cosse 1 du bobinage RC318 est reliée à la prise « Ant MF 75 Ω ». La cosse 2 est réunie à une broche de la prise « Ant FM 300 Ω ».

Entre les prises antenne et terre on soude une résistance de 27.000 Ω . La prise terre est reliée au châssis ; entre la prise antenne et la cosse a du relais C on dispose un condensateur de 150 pF. La cosse a du relais A est connectée à la prise antenne du bloc AM. Ce fil (marron) fait partie d'un cordon torsadé dont le fil blanc relie la cosse c du relais A à la cosse 14 de la barrette H, le fil bleu la cosse d du relais A à la cosse 13 de la barrette B, le fil rouge la cosse 6 du bloc AM à la cosse 7 de la barrette B et le fil vert la cosse HT du bloc AM à la cosse 12 de la barrette B.

Sur le support de ECH81 on relie les broches 7 et 9. On soude : un condensateur de 5 nF entre la broche 4 et le châssis, un condensateur de 200 pF entre la broche 2 et la cosse « Gr mod » du bloc AM, une résistance de 1,5 M Ω entre cette broche 2 et la cosse d du relais A, une résistance de 47.000 Ω entre la broche 7 et le châssis, un

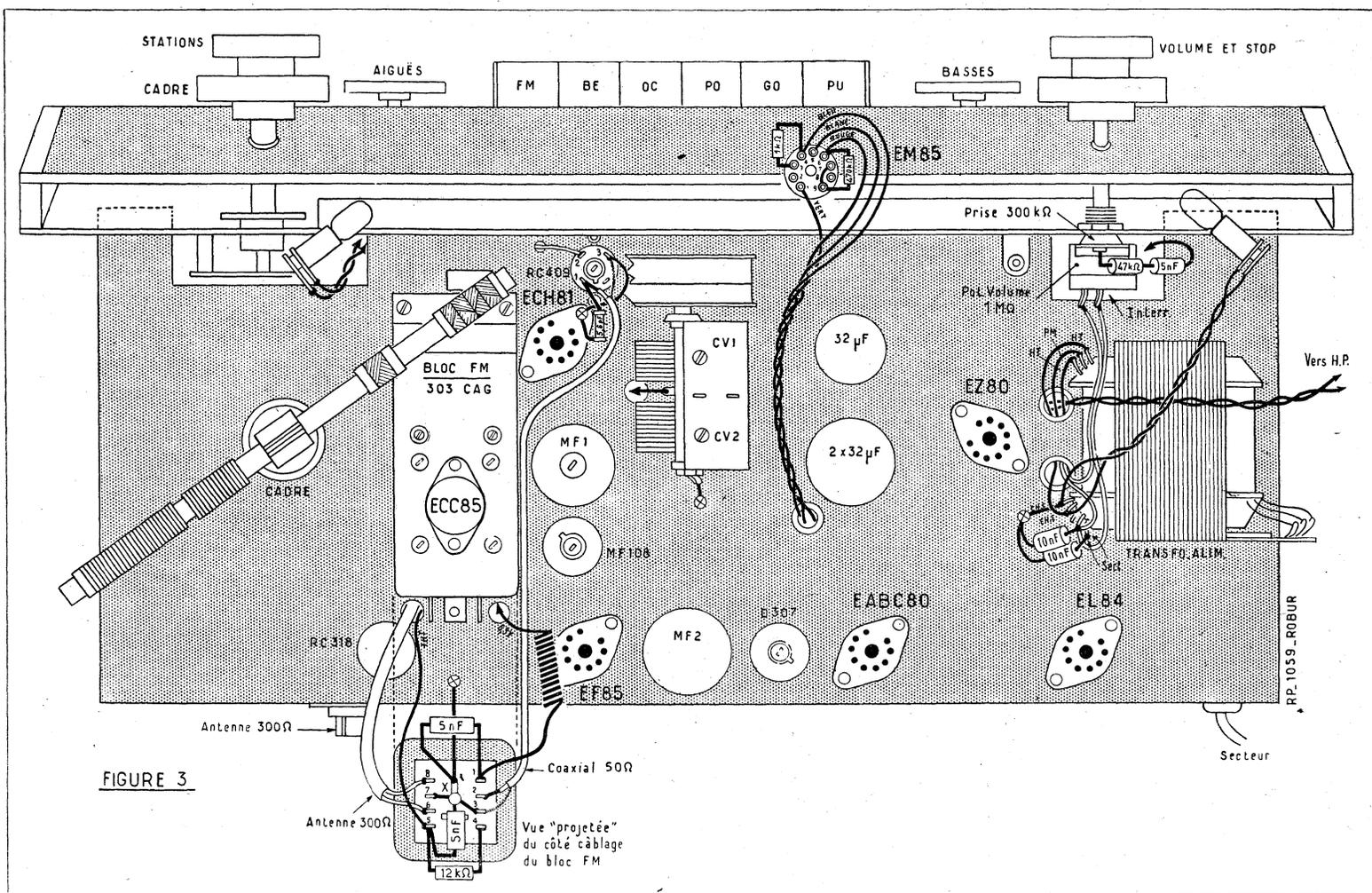


FIGURE 3

condensateur de 47 pF en série avec une 33Ω entre la broche 9 et la cosse « Gr osc » du bloc AM, une résistance de 33.000Ω 1 W entre la broche 8 et la cosse 9 du bloc AM, un condensateur de 220 pF entre cette broche 8 et la cosse « Pl osc » du bloc. On réunit la broche 1 à la cosse *e* du relais A, entre les cosses *c* et *e* de ce relais on place une résistance de 33.000Ω 1 W et entre la cosse *e* et la patte *b* un condensateur de 50 nF. On réunit la broche 6 à la cosse P de MF1.

La cosse M du transfo MF1 est soudée au châssis, la cosse + est connectée à la cosse 5 du transfo MF108, la cosse G à la cosse 1 de MF108. La cosse 2 est reliée à la cosse 9 de la barrette B et la cosse 4 à la cosse 12 de la barrette B. On soude un condensateur de 5 nF entre la cosse 4 de MF108 et le châssis. La cosse 5 de ce transfo est reliée à la cosse 7 du bloc AM par un câble coaxial dont la gaine est soudée au châssis. On soude une résistance de 390Ω entre les cosses 12 et 14 de la barrette B. Entre les cosses 9 et 10 de cette barrette on soude.

La cosse 10 est connectée à la broche 2 du support EF85 et la cosse 11 à la broche 8. Entre la broche 5 de ce support et le châssis on place un condensateur de 5 nF. Sur le relais on soude un condensateur de 5 nF entre les cosses 8 et 11, une résistance de 47.000Ω 1 W entre les cosses 11 et 14, une résistance de 1 M Ω entre les cosses 10 et 13, une autre de 1 M Ω entre les cosses 13 et 15, un condensateur de 0,1 μ F entre la cosse 13 et le châssis, une résistance de 1.000 Ω 1 W entre les cosses 4 et 7.

On relie la broche 6 du support EF85 à la cosse P du transfo MF2. La cosse M de ce transfo est réunie à la cosse 15 de la barrette B, la cosse + à la cosse 5 du transfo D307 et la cosse G à la broche 6 du support EABC80. La cosse 4 du transfo D307 est reliée à la cosse 16 de la barrette B. Sur

cette barrette on soude une résistance de 4.700Ω entre les cosses 14 et 16, un condensateur de 20 nF entre les cosses 11 et 16.

Entre la cosse 6 du transfo D307 et la cosse 19 de la barrette B on dispose une résistance de 47 Ω . Sur la barrette B on soude : un condensateur de 220 pF entre les cosses 17 et 19, une résistance de 40.000Ω entre les cosses 19 et 21, un condensateur de 470 pF entre les cosses 17 et 21, une résistance de 270.000 Ω et un condensateur de 100 pF entre les cosses 15 et 17, une résistance de 47.000Ω entre les cosses 15 et 18, une résistance de 470.000Ω entre les cosses 18 et 20, une résistance de 1,5 M Ω entre les cosses 20 et 22, un condensateur de 20 nF entre les cosses 17 et 20, un condensateur de 470 pF et une résistance de 47.000Ω entre les cosses 22 et 26. Entre la cosse 22 de la barrette B et la cosse *b* de la barrette D on dispose un condensateur de 4 μ F (pôle — sur la cosse 22). La cosse 14 de la barrette B est connectée à la cosse *f* de la barrette D.

La cosse 18 de la barrette B est reliée par un fil blindé à la cosse 10 du bloc AM. La gaine de ce fil est soudée sur la cosse 17 de la barrette et sur le bâti métallique du bloc AM. La cosse 21 de la barrette est reliée à la cosse 11 du bloc AM, la cosse 22 de la barrette B à la paillette 13 du bloc et la broche 2 du support EABC80 à la paillette 12 du bloc. Ces trois derniers fils sont torsadés ensemble.

Pour le support de EABC80 on relie la broche 1 à la cosse *i* du transfo D307, la broche 3 à la cosse 3 du même transfo et la broche 9 à la cosse *h* de la barrette D. On soude : un condensateur de 5 nF entre la broche 5 et le châssis, un condensateur de 1.500 pF entre la broche 2 et le blindage central, une résistance de 1 M Ω entre la broche 8 et la cosse 24 de la barrette B,

un condensateur de 20 nF entre cette broche 8 et la cosse 25 de la barrette B.

La paillette PU du bloc AM est reliée à une ferrure de la plaquette PU par un fil blindé dont la gaine est soudée sur la seconde ferrure. Cette ferrure est reliée au châssis. La paillette BF du bloc est connectée à la cosse *i* de la barrette D. Entre cette cosse *i* et une extrémité du potentiomètre de volume on soude un condensateur de 20 nF. Le curseur du potentiomètre est réuni à la cosse 25 de la barrette B par un fil blindé dont la gaine est soudée sur l'autre extrémité du potentiomètre et sur la cosse 26 de la barrette B. Entre cette seconde extrémité du potentiomètre et la prise à 300.000 Ω on dispose un condensateur de 5.000 pF en série avec une 47.000 Ω .

Sur la barrette D on soude : une résistance de 120.000 Ω entre les cosses *f* et *h* et un condensateur de 5 nF entre les cosses *e* et *h*. La cosse *e* est connectée à une des extrémités du potentiomètre de 1 M Ω (aiguës). L'autre extrémité de ce potentiomètre est reliée à la cosse 33 de la barrette B. Son curseur est réuni à la masse sur la patte *b* du relais A.

Une des extrémités et le curseur du potentiomètre de 1 M Ω (graves) sont connectés à la cosse *h* de la barrette D. Entre cette cosse *h* et la seconde extrémité du potentiomètre on soude un condensateur de 3 nF. Cette seconde extrémité est connectée à la cosse 23 de la barrette B. Sur cette barrette on soude : une résistance de 100.000 Ω entre les cosses 23 et 27, un condensateur de 1.500 pF entre les cosses 27 et 29, une résistance de 270.000 Ω entre les cosses 29 et 32, un condensateur de 1.500 pF entre les cosses 32 et 33, une résistance de 100.000 Ω entre les cosses 32 et 34, un condensateur de 20 nF entre les cosses 27 et 31, une résistance de 470.000 Ω entre les cosses 28 et 31, une résistance de 10.000 Ω

entre les cosses 24 et 28, une de 2.200 Ω entre les cosses 24 et 26, une de 2.700 Ω , entre les cosses 28 et 30.

Entre la cosse 28 de la barrette B et la cosse b de la barrette D on dispose un condensateur de 8 μ F 25 V (pôle — sur la cosse 28). La cosse 30 de la barrette B est connectée à la cosse a de la barrette D. Entre la cosse 30 et la cosse b de la barrette D on soude une résistance de 100 Ω 1 W. Sur la barrette B on soude encore un condensateur de 10 nF entre les cosses 34 et 38 et une résistance de 10.000 Ω entre les cosses 36 et 38.

Entre la broche 2 du support EL84 et la cosse 31 de la barrette B on place une résistance de 1.000 Ω . La broche 7 de ce support est reliée à la cosse 34 de la barrette B. Le primaire du transfo de sortie est branché entre les cosses 34 et 36 de la barrette B et le secondaire entre les broches 3 et 4 du support EL84. Ce secondaire est aussi connecté à la prise HPS. L'extrémité du primaire qui est reliée à la cosse 36 de la barrette B l'est aussi à la cosse d de la barrette D. Sur la barrette D on soude : le fil — du condensateur 2 \times 32 μ F sur la cosse a, les fils + de ce condensateur sur les cosses c et d. On relie le pôle + du condensateur de 32 μ F à la cosse f. On soude encore une résistance de 500 Ω bobinée entre les cosses c et d et une de 1.000 Ω bobinée entre les cosses d et f. La broche 3 du support de EZ80 est connectée à la cosse c de cette barrette.

On relie les extrémités de l'enroulement HT du transfo d'alimentation aux broches 1 et 7 du support EZ80 et le point milieu de cet enroulement à la cosse a de la barrette D. L'enroulement secteur est connecté aux cosses a et b du relais E. Sur ces cosses on soude le cordon secteur. Entre chacune

des extrémités de l'enroulement secteur et le châssis on soude un condensateur de 10 nF.

On câble les lignes d'alimentation des lampes cadran et l'indicateur d'accord. Sur le support de ce dernier on réunit les broches 7 et 9. On soude une résistance de 1.000 Ω entre les broches 3 et 4 et une de 470.000 Ω entre les broches 6 et 9. On soude le fil vert d'un cordon à 4 conducteurs sur la broche 1 le fil bleu sur la broche 4, le fil blanc sur la broche 5 et le fil rouge sur la broche 6.

A l'intérieur du châssis on soude le fil vert sur la cosse 20 de la barrette B, le fil blanc sur la broche 5 du support EABC80, le fil bleu sur la broche 4 du même support et le fil rouge sur le pôle + du condensateur de 32 μ F.

Sur le bloc AM on relie la cage 490 pF du CV à la cosse CV mod et la cage 220 pF à la cosse CV osc. On soude un condensateur de 60 pF entre les 4 et 5. La cosse 4 est connectée à la paillette a du commutateur « Ant Cadre » et la cosse 5 à la paillette b. La paillette c de ce commutateur est reliée à la patte b du relais A.

On branche alors le cadre. Pour cela on soude : le fil blanc sur la paillette a du commutateur « Ant Cadre », le fil rouge sur la cosse 2 du bloc, le fil marron sur la cosse 3 et le fil noir sur la cosse 2 de la barrette B.

Par un cordon souple on relie la bobine mobile du HP 18 \times 26 au secondaire du transfo de sortie, puis on effectue la liaison du tweeter dont une cosse est réunie à celle de la bobine mobile du HP 18 \times 26 qui est à la masse et l'autre cosse à la seconde cosse de la bobine mobile du HP 18 \times 26 par l'intermédiaire d'un condensateur de 4 μ F.

Alignement.

Les circuits de la chaîne AM s'alignent de la même façon que pour un récepteur normal. On règle les transfos MF1 et MF2 sur 480 kHz.

En gamme PO on ajuste les trimmers du CV sur 1.400 kHz. Sur 574 kHz on règle le noyau du bobinage oscillateur et l'enroulement PO du cadre.

En gamme GO, sur 160 kHz on règle le noyau de l'enroulement oscillateur et l'enroulement GO du cadre.

En gamme sur 6,1 MHz on règle le noyau des bobinages oscillateur et accord du bloc.

En ce qui concerne les circuits FM il faudrait pour obtenir un réglage rigoureux disposer d'un générateur HF, d'un oscilloscope et d'un wobulateur. Il s'agit là d'un équipement onéreux que peu d'amateurs ont à leur disposition. On peut cependant obtenir des résultats très satisfaisants avec des moyens plus modestes. On peut se contenter d'une simple hétérodyne d'atelier. Si elle ne descend pas à 10,8 MHz elle fournira toujours une harmonique ayant cette fréquence et permettant de retoucher les réglages des bobinages qui travaillent sur cette fréquence (MF 108, D307, RC409), et le transfo MF contenu dans le bloc convertisseur). En ce qui concerne les autres enroulements de ce bloc on fera les retouches en écoutant une émission. Avec un peu de doigté et de patience on doit obtenir des résultats tout à fait convenables.

A. BARAT.

TÉLÉVISION A UHF

(Suite de la page 33.)

$R_1 = 2\ 000\ \Omega$ BA1 à BA3 bobines l'arrêt H6, par exemple 10 spires de fil de 1 mm de diamètre sur une longueur de 20 mm et par un diamètre de 3 mm.

Au sujet de la ligne, indiquons encore que son impédance caractéristique est de 130 Ω lorsque chaque tube a un diamètre de 3,2 mm et l'écartement est de 9,5 mm.

On peut considérer que la capacité d'accord est CV/2, ces deux condensateurs $CV_1 = CV_2 = CV$ étant égaux et en série, malgré la masse à leur point commun.

La valeur convenant à CV est de l'ordre de 10 pF. Remarquons que le montage de la figure 7 convient à une ligne $\lambda/2$, mais si l'on adopte une ligne $\lambda/4$, celle-ci sera fermée à l'extrémité opposée à la lampe et les deux condensateurs variables sont montés du côté de la lampe. Le montage de la figure 7 est également utile à l'étude de la ligne et des conditions de fonctionnement de la lampe.

Aux bornes de C_3 on a disposé un instrument de mesure MA, monté en série avec R_3 et permettant de mesurer le courant de grille de la 6AF4.

En montage normal le point M sera relié à la masse et on supprimera C_3 et MA. La haute tension est de 100 V. Il est déconseillé de faire fonctionner la 6AF4 sous des tensions élevées.

G. B.

DEVIS des PIÈCES DÉTACHÉES NÉCESSAIRES AU MONTAGE DU

F. M. POPULAIRE 60

décrit ci-contre

RÉCEPTEUR AM-FM 7 LAMPES

Cadre ferrocube orientable

HAUT-PARLEURS { 1 elliptique 18 \times 26 HI-FI
1 tweeter « aiguës »

VOIR ÉBÉNISTERIE en COUVERTURE

● L'ensemble constructeur comprenant :

Châssis cadmié + équerres - cadran avec glace et CV 2 \times 490..... 4.460

● L'ensemble des bobinages :

★ AM : Bloc 6 touches + cadre + MF AM 4.105
★ FM : Bloc FM avec lampe ECC85 + MF. 6.105

1 Transfo d'alimentation..... 1.980

1 Transfo de modulation 50 \times 60..... 670

1 Jeu de résistances et condensateurs..... 3.073

Tout le matériel complémentaire (Supports, plaquettes, fils, cosses, relais, soudure, décolletage etc...)..... 2.872

Les 2 haut-parleurs..... 5.040

Le jeu de lampes (ECH81 - EF85 - EABC80 - EL84 - EZ80 - EM85) PRIX NET..... 3.570

PRIX FORFAITAIRE pour l'ensemble

FM POPULAIRE 60 complet, FRIS EN UNE SEULE FOIS... 27.600

LE CHASSIS CABLÉ RÉGLÉ EN ORDRE DE MARCHÉ..... 37.400

L'ébénisterie complète avec baffle, décor pour ceil, tissus et fond. 8.780

RADIO-ROBUR 84, Boul. Beaumarchais
PARIS-XI^e - Tél. ROQ. 71-31
R. BAUDOIN, Ex-Prof. E.C.T.S.F.E.

C. C. Postal 7062-05 PARIS.

GALLUS PUBLICITÉ

Alignement.

Les circuits de la chaîne AM s'alignent de la même façon que pour un récepteur normal. On règle les transfos MF1 et MF2 sur 480 kHz.

En gamme PO on ajuste les trimmers du CV sur 1.400 kHz. Sur 574 kHz on règle le noyau du bobinage oscillateur et l'enroulement PO du cadre.

En gamme GO, sur 160 kHz on règle le noyau de l'enroulement oscillateur et l'enroulement GO du cadre.

En gamme sur 6,1 MHz on règle le noyau des bobinages oscillateur et accord du bloc.

En ce qui concerne les circuits FM il faudrait pour obtenir un réglage rigoureux disposer d'un générateur HF, d'un oscilloscope et d'un wobulateur. Il s'agit là d'un équipement onéreux que peu d'amateurs ont à leur disposition. On peut cependant obtenir des résultats très satisfaisants avec des moyens plus modestes. On peut se contenter d'une simple hétérodyne d'atelier. Si elle ne descend pas à 10,8 MHz elle fournira toujours une harmonique ayant cette fréquence et permettant de retoucher les réglages des bobinages qui travaillent sur cette fréquence (MF 108, D307, RC409), et le transfo MF contenu dans le bloc convertisseur). En ce qui concerne les autres enroulements de ce bloc on fera les retouches en écoutant une émission. Avec un peu de doigté et de patience on doit obtenir des résultats tout à fait convenables.

A. BARAT.

L'installation du chauffage central vous sera accessible après avoir lu notre brochure

Comment installer vous-même votre CHAUFFAGE CENTRAL

par Marc CHASSAIN

Collection :

Les Sélections de « Système D »

Description du matériel nécessaire
Chaudière, radiateurs, tubes, vase
d'expansion, etc.

Mise en œuvre des éléments, exemples
d'installation, conseils et précautions
pour le réglage et l'entretien, etc.

PRIX : 60 francs.

Ajoute la somme de 10 francs pour frais d'expédition à votre chèque postal (C.C.P. 259-10), adressé, 43, rue de Dunkerque, Paris-X^e. Ou demandez-la à votre marchand de journaux qui vous la procurera.

NOTRE RELIEUR RADIO-PLANS

pouvant contenir
les 12 numéros d'une année

PRIX : 480 F (à nos bureaux).

Frais d'envoi : sous boîte carton : 135 F

Adresser commandes au Directeur de RADIO-PLANS,
43, rue de Dunkerque, PARIS-X^e. Par versement à
notre compte chèque postal PARIS 259-10.

SYSTÈME « D »

LA GRANDE REVUE FRANÇAISE
de BRICOLAGE et de
TRAVAUX D'AMATEURS
TOUS LES MOIS

100 pages

80 francs

MESURES SUR RADIO-RÉCEPTEUR ⁽¹⁾

par Michel LÉONARD

Mesure de la sélectivité.

Nous avons abordé le problème capital de la sélectivité d'un radio-récepteur dans un précédent article dans lequel nous avons défini les principales caractéristiques, telles que la sensibilité, la sélectivité, la fidélité, etc.

Reprenons le problème de la sélectivité.

Un appareil ayant satisfait aux exigences des normes françaises est considéré comme ayant une sélectivité *suffisante* s'il affaiblit *efficacement* les émissions brouilleuses des canaux voisins à ± 9 kHz de la fréquence d'accord. On admet que ce résultat est atteint lorsque l'affaiblissement, mesuré dans les conditions que nous allons indiquer ci-après est supérieur ou égal à 50.

Voici comment s'effectue la mesure de la sélectivité. On réalise le montage de la figure 1 qui a déjà été utilisé pour d'autres mesures.

Le filtre psophométrique est remplacé par un circuit sélectif à 400 Hz. Le montage de ce filtre est indiqué par la figure 2. Il correspond à la position 2 du filtre combiné utilisé à la mesure de la sensibilité.

Le générateur est accordé sur 1 MHz (1.000 kHz) fréquence qui se trouve au milieu de la gamme petites ondes. On module à 400 Hz avec un taux de 50 %.

On accorde le récepteur de façon que

tion BF incorporée, on lui adjoindra un générateur BF extérieur qui sera connecté aux bornes « modulation extérieure ». Ce générateur fournira des signaux jusqu'à 20.000 Hz.

Rappelons, d'autre part, qu'un affaiblissement de 10 dB d'un signal correspond à une réduction de puissance de dix fois :
 $X \text{ dB} = 10 \log 10 = 10$

ou, ce qui est équivalent :
 $X \text{ dB} = 20 \log 3,16 = 10$
 car 3,16 est la racine carrée de 10 et le logarithme de 3,16 est égal à 0,5 fois le logarithme de 10, c'est-à-dire à 0,5. Il s'agit de logarithmes décimaux.

Deuxième étape de la mesure.

Toujours avec un taux de 50 %, on ramène la fréquence de modulation à 400 Hz et on agit sur l'atténuateur du générateur de façon que le wattmètre de sortie indique 20 mW.

Noter la tension U_1 fournie par le générateur. Ne plus toucher au récepteur.

Régler le générateur sur 1.009 kHz et noter la tension U_2 nécessaire pour que le niveau de sortie du récepteur soit maintenu à 20 mW.

Procéder de même pour $f : 991$ kHz et noter la tension U_3 du générateur HF.

Pendant ces mesures il faut que le réglage

Généralement la sensibilité varie peu depuis 991 kHz jusqu'à 1.009 kHz et de ce fait on trouve que U_2 et U_3 sont sensiblement égaux à U_1 .

Les mesures de sélectivité que l'on vient d'effectuer ont été faites à 1.000 kHz. On ne connaît ainsi que la sélectivité à cette fréquence. Il est donc recommandé, en adoptant le même procédé, de mesurer la sélectivité à d'autres fréquences par exemple à 500, 600, 700, 1.500 kHz et qui permettra d'établir une courbe de sélectivité.

On pourra également mesurer la sélectivité en grandes ondes et en ondes courtes.

La courbe représentera le rapport U_0/U_1 en fonction de la fréquence ou si l'on préfère, les décibels correspondant à U_0/U_1 :

$$X \text{ dB} = 20 \log (U_0/U_1)$$

en fonction de la fréquence.

Rappelons que le logarithme décimal de 50 est égal à 0,7 environ.

Plus grande est la sélectivité, plus le rapport U_0/U_1 est grand.

En effet, si le poste est très sélectif, la puissance de sortie diminue considérablement par rapport à 20 mW et il faut augmenter les tensions U_2 et U_3 fournies par le générateur pour ramener à cette valeur la puissance de sortie ce qui augmente le rapport U_0/U_1 .

Au contraire si la sélectivité est mauvaise, le rapport diminue, si elle était nulle, il y aurait la même tension pour les trois fréquences considérées et le rapport serait égal à 1 au lieu d'être supérieur à 50 comme exigé.

Mesure de la fidélité.

On modifie le montage de mesures de la figure 1 en remplaçant la charge fictive et le filtre par une charge réelle représentée par la bobine mobile du haut-parleur aux bornes de laquelle on connectera un voltmètre précis sur toute la gamme BF, un oscilloscope sera excellent dans cette fonction.

Le schéma du montage de mesures est celui de la figure 3 dans lequel V est, soit un voltmètre, soit un oscilloscope qui sera utilisé comme un voltmètre.

Pour effectuer la mesure de la fidélité qui porte sur la totalité du récepteur et non seulement sur la BF, on règle le générateur HF sur 1 MHz avec modulation à 400 Hz et un taux de 30 %. La tension fournie doit être de $5.000 \mu\text{V} = 5 \text{ mV}$.

On accorde le récepteur le mieux possible sur 1 MHz en se servant de son organe de réglage visuel ou en observant le voltmètre de sortie de la manière suivante :

a) Le taux de modulation étant maintenu à 30 % on augmente la fréquence du signal BF jusqu'à ce que le niveau de la sortie ait baissé de 20 dB ce qui correspond à une diminution de puissance de cent fois et de tension de dix fois car on a pour la tension :

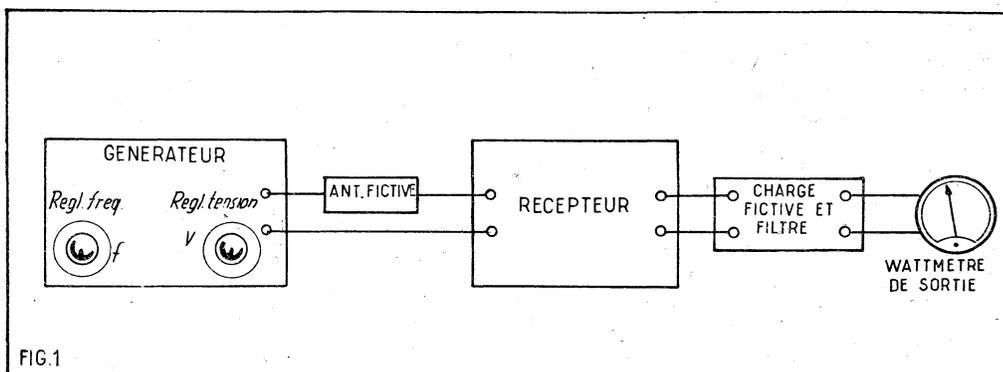
$$20 \text{ dB} = 20 \log 10$$

et pour la puissance :

$$20 \text{ dB} = 10 \log 100 = 20 \log 10$$

L'accord est retouché sur le centre de la bande passante en recherchant le minimum de déviation du voltmètre de sortie. On rétablit la modulation sur 400 Hz et le taux de 30 %.

b) Le volume contrôle du récepteur est réglé de façon que l'on obtienne à la sortie



l'indicateur de sortie soit au maximum et on pousse au maximum le réglage de puissance du récepteur.

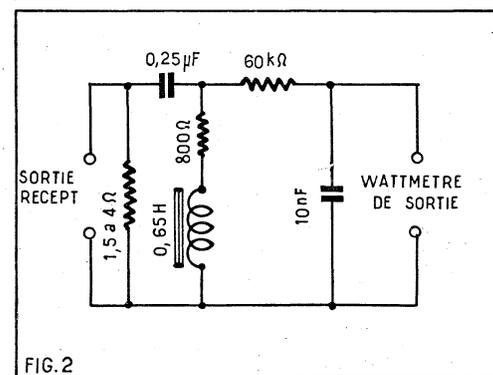
Au moment où l'on effectue cette opération il se peut que l'indicateur de sortie soit surchargé. Dans ce cas on placera l'atténuateur de cet indicateur sur une position réduisant suffisamment le signal qui lui est appliqué.

Ceci fait, on règle la tension de sortie du générateur de façon que le wattmètre de sortie indique 20 mW. Nos lecteurs savent comment on transforme une indication en volts en une indication en watts.

Ensuite, on augmente la fréquence de modulation jusqu'au moment où le niveau de sortie a diminué de 10 dB par exemple. La modulation est maintenue à 50 %.

L'accord est ensuite amélioré en réglant le récepteur. Le meilleur réglage est celui qui donne le minimum de signal de sortie.

Si le générateur ne possède pas une BF à fréquence variable ce qui est le cas de la plupart des générateurs HF avec modula-

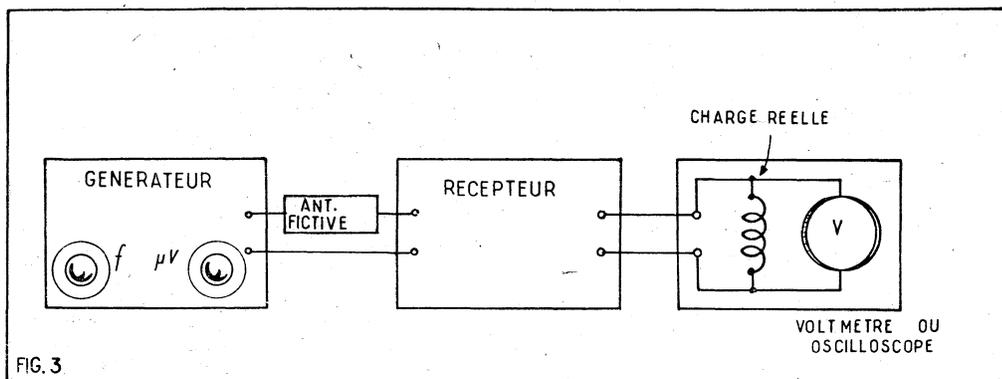


automatique de sensibilité soit pratiquement sans effet appréciable.

Si la sélectivité de l'appareil mesuré est satisfaisante, le rapport de U_0 à U_1 doit être supérieur à 50. U_0 est la moyenne géométrique de U_2 et U_3 (racine de $U_2 \times U_3$).

D'autre part les rapports U_2/U_1 et U_3/U_1 doivent être inférieurs à 40.

(1) Voir les nos 142 et 143 de Radio-Plans.



une puissance de 150 mW aux bornes dans la bobine mobile (charge réelle sur la figure 3). Comme la puissance est $P = U_0^2/R$ il suffira d'obtenir la tension efficace U_0 aux bornes de cette bobine. R est l'impédance de la bobine mobile à 400 Hz. Si l'on connaît R on peut déterminer U_0 . En effet de $P = U_0^2/R$ on tire :

$$U_0 = \sqrt{PR}$$

Soit, par exemple, $R = 4 \Omega$. Comme $P = 150/1.000 \text{ W}$ il vient $\sqrt{PR} = 600-1.000 = 0,6$. La racine carrée de 0,6 est 0,77 donc $U_0 = 0,77 \text{ V}$.

c) On maintient le taux de modulation à 30 % et sans toucher au récepteur, on modifie la BF entre 150 et 2.500 Hz en notant les valeurs de U, tension de sortie indiquée par le voltmètre.

Les normes admettent qu'il y a fidélité si U reste comprise entre 0,5 U_0 et 3 U_0 . On peut se rendre compte que cette définition de fidélité est extrêmement indulgente et qu'elle est très loin de la haute fidélité, telle qu'elle est exigée en basse fréquence mais il s'agit ici de la totalité d'un récepteur qui doit avant tout être sélectif, c'est-à-dire séparer deux émissions voisines de façon que l'on n'entende en haut-parleur qu'une seule à la fois.

Sélectivité suffisante et haute fidélité sont inconciliables en radio sauf dans quelques cas particuliers :

1° L'émission que l'on désire écouter est très puissante et celles qui se trouvent de part et d'autre de son canal sont faibles.

Ce cas se présente très heureusement le plus souvent lorsqu'on écoute une émission locale placée entre deux émissions étrangères ;

2° L'émission à recevoir peut être sélectionnée à l'aide d'un cadre ;

3° Dans les récepteurs très perfectionnés il est possible de prévoir des filtres éliminateurs mais cette solution est rarement satisfaisante car de tels filtres augmentent la sélectivité et réduisent la largeur de bande donc la fidélité.

L'incompatibilité entre sélectivité et musicalité est due au fait que les canaux correspondant à deux émissions adjacentes sont trop voisines, les porteuses n'étant écartées que de 9 kHz.

Aux amateurs de bonne musique nous recommandons les récepteurs pouvant utiliser un cadre lorsque cela est nécessaire mais cela ne suffit pas si le poste de radio est à sélectivité fixe répondant aux normes. Lorsque la musicalité est possible, le récepteur doit posséder une sélectivité réduite, c'est-à-dire une largeur de bande augmentée égale à 20 kHz au moins. On exigera, par conséquent, d'un récepteur vendu comme « musical », qu'il possède un dispositif de sélectivité variable permettant de passer progressivement, ou par bonds, du maximum de sélectivité au maximum de musicalité.

Signalons qu'un technicien très averti peut remplacer dans son récepteur les transformateurs MF à sélectivité variable, mais cette opération est délicate et il convient de consulter le constructeur du

récepteur sur les modèles de bobinages à adopter.

Rappelons que lorsqu'on aligne un récepteur muni d'un dispositif de sélectivité variable, celui-ci doit être placé en position correspondant au maximum de sélectivité. Aucun réglage n'est nécessaire en général dans les positions de moindre sélectivité.

Nous avons passé en revue les caractéristiques les plus importantes d'un radiorécepteur : la sensibilité, la sélectivité et la fidélité normalisées.

Ce ne sont pas les seules caractéristiques définissant la qualité d'un poste de radio.

Il reste encore d'autres caractéristiques que l'on ne peut qualifier de secondaires : la protection contre les brouillages, le réglage automatique de sensibilité, la distorsion, etc...

Commençons par la première.

Protection contre les brouillages.]

Alors que la sélectivité se rapporte à la gêne que peut causer une émission voisine, la protection contre les brouillages a pour but d'éviter les bruits parasites provoqués par l'introduction dans le récepteur d'un signal à la fréquence MF ou à la fréquence image de la fréquence reçue.

Soit f_m la fréquence moyenne, f_i la fréquence du signal à recevoir et f_h celle de l'oscillateur. On a :

$$f_m = f_h - f_i$$

Ainsi, si $f_m = 455 \text{ kHz}$ et $f_i = 1.000 \text{ kHz}$, l'oscillateur doit être accordé sur $f_h = f_m + f_i = 1.455 \text{ kHz}$.

Le principe du superhétérodyne admet également la relation :

$$f_m = f'_1 - f_h$$

$$\text{d'où } f'_1 = f_m + f_h$$

Dans le cas de notre exemple si $f_m = 455 \text{ kHz}$ et $f_h = 1.455 \text{ kHz}$, on voit qu'il est possible de recevoir un signal à la fréquence $f'_1 = 455 + 1.455 = 1.910 \text{ kHz}$,

ce qui signifie que lorsque le récepteur est accordé par 1.000 kHz il pourra recevoir également un signal à 1.910 kHz.

En réalité il y a une opposition à cette réception due aux circuits accordés sur la fréquence à recevoir.

La figure 4 montre les circuits accordés d'un récepteur possédant un étage HF avant le changement de fréquence.

Le signal à recevoir à la fréquence f_i est sélectionné par deux circuits accordés L_1CV_1 et L_2CV_2 , accordés sur cette fréquence, de sorte qu'il y a un grand affaiblissement à d'autres fréquences.

Soit cent fois, par exemple, l'affaiblissement dû à chaque circuit. Pour les deux, on aura un affaiblissement de dix mille fois. Au contraire, si l'antenne était connectée au point A la lampe HF étant supprimée, l'affaiblissement serait de cent fois seulement.

Si le signal brouilleur est lui-même cent fois plus grand que le signal à recevoir, les deux signaux seraient reçus avec la même puissance.

On voit qu'une méthode de protection entre les brouillages est le montage d'un étage HF accordé. Il est également possible de diminuer les brouillages de ce genre avec un présélecteur à deux circuits accordés sur f_i comme l'indique la figure 5.

Un cadre extérieur accordé, joue également le rôle d'antibrouilleur, en plus de son action directive. Certains cadres comportent une lampe HF.

La fréquence image égale à $f_i + 2 f_m$ n'est pas la seule pourtant à créer des brouillages.

Un signal à la fréquence f_m (MF) peut également passer à travers les circuits accordés sur f_i et parvenir à l'amplificateur MF qui l'amplifiera en même temps que le signal fourni par le changeur de fréquence. Ce signal parasite sera favorisé surtout lorsque f_i sera proche de f_m .

Ainsi, si l'on reçoit en PO une émission sur 550 kHz celle-ci est proche de 455 kHz et un signal à cette fréquence peut être transmis.

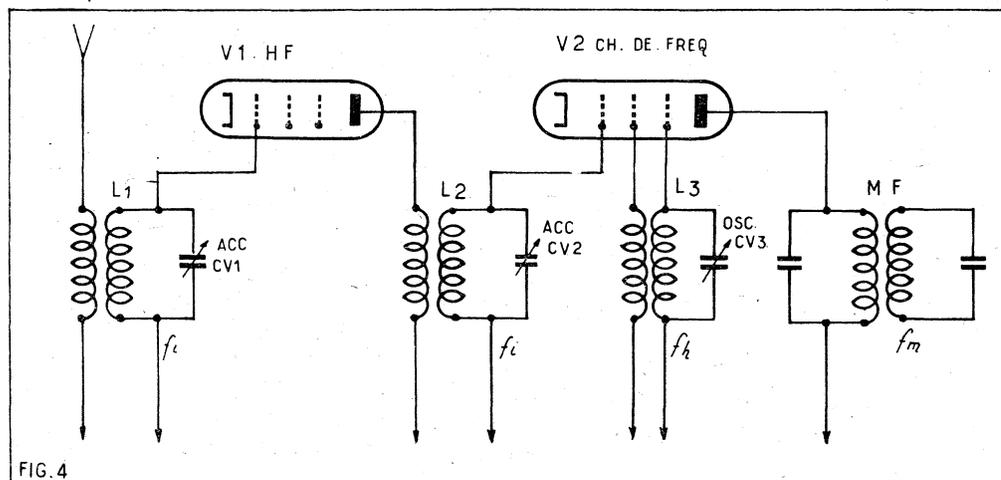
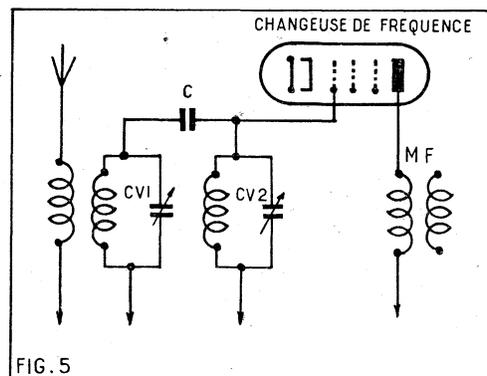


TABLEAU I

Fréquence d'accord f_i	Valeurs minima de E/E_0 .			
	Fréquence image $f_i + 2 f_m$		Fréquence moyenne f_m	
	Rapport E/E_0 .	Décibels corresp.	Rapport E/E_0 .	Décibels corresp.
< 0,5 MHz	178	45	50	34
0,6 MHz	100	40	50	34
1 MHz	56	35	50	34
1,5 MHz	31	30	50	34
> 2MHz	—	—	50	34

Mesure du brouillage.

On réalise le montage de la figure 1 et on effectue le réglage convenant à la mesure de la sensibilité.

Soit E_0 la tension du signal de sortie du générateur pour une puissance de sortie du récepteur de 50 mW lue directement ou indirectement sur l'indicateur de sortie.

On accorde le générateur sur f_m et on note pour chaque position des condensateurs d'accord et oscillateur la tension E du générateur permettant d'obtenir 50 mW à la sortie.

Les rapports E/E_0 doivent être plus grands que les valeurs indiquées par le tableau I.

La même mesure est effectuée en remplaçant f_m par $f_i + f_m =$ fréquence image.

Celle-ci est différente pour chaque fréquence f_i . On trouvera également sur le tableau I les valeurs minima admissibles pour les rapports E/E_0 correspondant à f_m , E étant obtenu de la même manière que précédemment.

Les normes ne prévoient pas la valeur des rapports E/E_0 lorsque $f_i > 2.000$ kHz (150 m).

Dans certaines normes étrangères on indique pour $f_i = 6$ MHz, un affaiblissement de 15 dB et pour $f_i = 10$ MHz, un affaiblissement de 5 dB.

Réglage automatique de sensibilité.

Ce réglage est connu sous le nom de CAV, AVC, VCA ou encore, en suivant l'abréviation adoptée en télévision, CAG : commande automatique de gain.

Ce réglage devrait agir de telle façon que toutes les émissions, faibles ou puissantes, soient reçues avec la même puissance pour une même position du réglage manuel de volume.

En réalité, il n'en est pas ainsi mais le CAG diminue le rapport entre les puissances reçues.

Pour mesurer l'efficacité du circuit CAG on réalise encore le montage de la figure 1.

On choisit une fréquence f_i sur laquelle on accorde le générateur modulé à 400 Hz et à 30 %.

Le niveau de sortie est ajusté à une valeur U_1 indiquée par le tableau II ci-dessous.

Rappelons que les catégories de récepteurs sont :

A = récepteurs alternatifs à transformateur et dont la puissance de sortie est supérieure ou égale à 1,5 W.

AB = récepteurs à autotransformateur de puissance comprise entre 1 et 1,5 W modulé.

B = tous courants, $P > 500$ mW.

Revenons à notre mesure.

Le récepteur est accordé le mieux possible comme il a été indiqué précédemment.

On tourne le bouton de V. C. manuel au maximum et on note la puissance P_1 à la sortie.

On agit sur le même bouton pour obtenir la puissance nominale correspondant à la catégorie du récepteur (voir le tableau II).

On règle la tension fournie par le générateur à une valeur $U_2 = U_1/10$ et on note la puissance P_2 de sortie correspondante.

On admettra que le CAG est satisfaisant si P_1 est supérieure à la puissance nominale et si P_2 est comprise entre la puissance nominale et la puissance minimum P indiquée par le tableau II. Ainsi, par exemple, on applique à l'entrée un signal U_1 de 5.000 μ V à la fréquence 1.000 kHz à un récepteur de la catégorie A et la puissance nominale de 1.500 mW est obtenue.

On applique ensuite le même signal mais réduit de dix fois, c'est-à-dire 500 μ V et on constate que le signal de sortie est de 1.000 mW.

On a, par conséquent :

$P_1 = 1.500$ mW,

$P_2 = 1.000$ mW,

et on voit que $P_1 = P$ nominale et que d'autre part 350 mW $< P_2 < P$ nominale, le récepteur est donc satisfaisant au point de vue du brouillage.

M. LÉONARD.

TABLEAU II

Catégorie de récepteur	Fréquence d'accord f_i	Signal d'entrée en μ V		Puissance de sortie en m V	
		U_1	U_2	nominale	P
A	< 2 MHz	5.000	500	1.500	350
	> 2 MHz	5.000	500	1.500	240
AB	< 2 MHz	5.000	500	1.000	250
	> 2 MHz	5.000	500	1.000	160
B	< 2 MHz	10.000	1.000	500	100
	> 2 MHz	10.000	1.000	500	80

SI VOUS AVEZ UNE VOITURE
SI VOUS AVEZ UN POSTE
A ACCUS

vous pourrez vous éviter
d'avoir recours au technicien
pour vous dépanner, si vous
lisez notre Brochure :

LES
ACCUMULATEURS

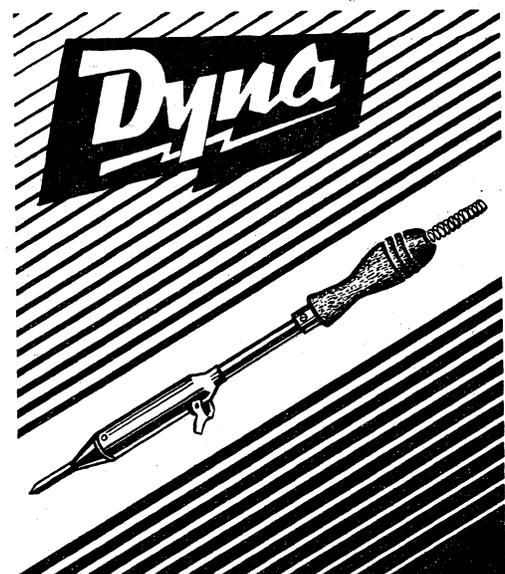
Comment les construire,
les réparer, les entretenir

par ANDRÉ GRIMBERT

PRIX : 60 francs

Collection
« Les Sélections de SYSTÈME D »

Ajoutez 10 F pour frais d'envoi et adresse
commande à "SYSTÈME D" par versement à
notre C.C.P. Paris 259-10, ou demandez-le à
votre marchand de journaux habituel.



FER A SOUDER

AVEC PRISE DE MASSE

• LONGUE DURÉE

• CHAUFFAGE RAPIDE

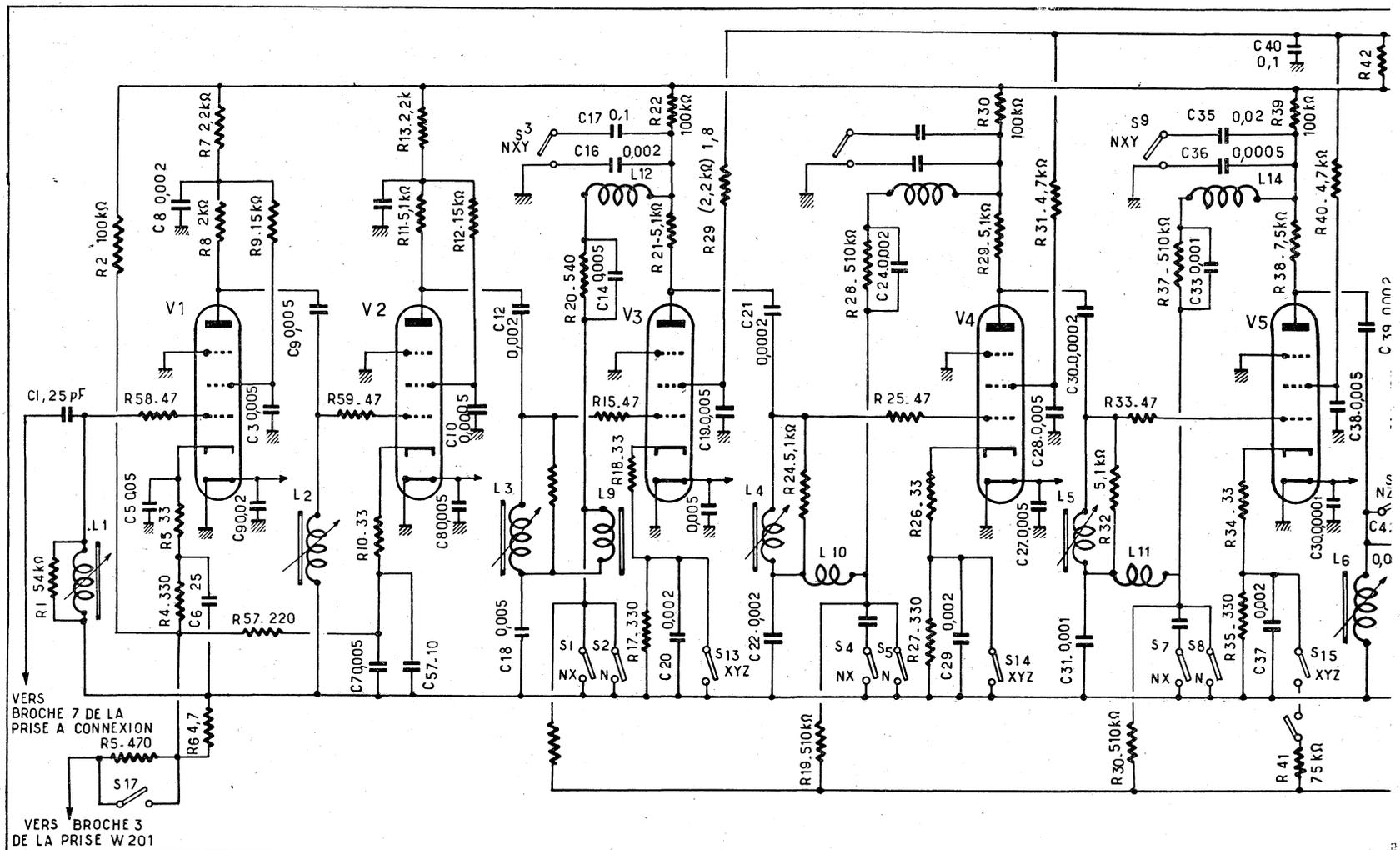
• TOUTES PIÈCES INTERCHANGEABLES

• CONSTRUIT POUR DURER

30 ans d'expérience

Demandez Notice FS 14

36, av. Gambetta,
PARIS - 20^e - ROQ. 03-02



L'AMATEUR ET LES SURPLUS

SUGGESTIONS ET RÉPONSES A DIVERSES QUESTIONS

par J. NAEPELS

Au moment où s'achève la période des grandes vacances, il nous apparaît nécessaire de faire le point de la situation et de traiter en bloc diverses questions qui, si chacune d'elle devait faire l'objet d'un article mensuel, se verraient renvoyées à Dieu sait quand.

Ces derniers mois ont été caractérisés par trois faits marquants appelés à avoir de profondes répercussions dans le domaine qui nous intéresse : la commercialisation des transistors, l'engouement pour les installations « mobiles », tant de réception que d'émission et l'intérêt croissant manifesté par les amateurs pour les VHF et les UHF.

Il suffit de jeter un coup d'œil sur les revues spécialisées américaines pour se rendre compte de la révolution que sont en train d'apporter les transistors dans les installations des radio-amateurs, outre-Atlantique. Déjà ont été publiées des descriptions de récepteurs de trafic entièrement équipés de transistors et que leurs auteurs assurent pouvoir supporter favorablement la comparaison avec les récepteurs de trafic modernes à lampes ne coûtant pas une petite fortune. Des amateurs-

émetteurs ont réussi des liaisons à des distances appréciables en n'utilisant au PA qu'un transistor alimenté par une pile de poche. Enfin, et cela nous paraît peut-être encore plus important, on trouve maintenant couramment dans le commerce aux U.S.A. des alimentations « continu-continu » à transistors d'un rendement voisin de 100 %, auprès desquelles alimentations à vibreur et dynamotors font figure de vieilles lunes. De tout petits redresseurs aux silicones, capables de redresser des hautes tensions très élevées sous un débit de plusieurs centaines de millis annoncent d'autre part la fin des valves redresseuses encombrantes, gaspilleuses d'énergie et toujours prêtes à rendre l'âme. Cette réalité d'aujourd'hui de l'autre côté de la grande mare sera sans nul doute celle de demain chez nous.

Est-ce la mort des surplus ? Pas dans un avenir immédiat. Pour certaines utilisations, les lampes ne subissent pas encore la concurrence des transistors ou restent plus avantageuses. D'autre part, nombre d'appareils surplus offrent une base mécanique de montage et des pièces de récupération toujours intéressantes, pourvu que leur

prix soit en rapport avec la valeur de leurs éléments utilisables.

La plupart des appareils surplus ont été primitivement prévus pour une utilisation en poste mobile. Malheureusement, leur consommation est trop souvent exagérée pour l'accumulateur d'une voiture de tourisme. Les transistors apportent le moyen de les rendre à leur utilisation première en ramenant leur consommation dans des limites raisonnables. La première étape de la transformation ne pose pas de problème : elle consiste à remplacer la basse fréquence du récepteur et, s'il s'agit d'un émetteur à faible puissance, son modulateur, par un ampli BF à transistors. La détectrice du récepteur peut, très facilement, être remplacée par une quelconque diode au germanium. C'est ensuite que commence la difficulté. Le remplacement des lampes par des transistors, en moyenne fréquence exige une modification des bobinages des transfos MF, du fait des impédances totalement différentes des lampes et des transistors. De plus, du fait de l'amortissement apporté par les transistors, la sélectivité de l'appareil sera moins bonne qu'avec des lampes. On retrouve les mêmes difficultés,

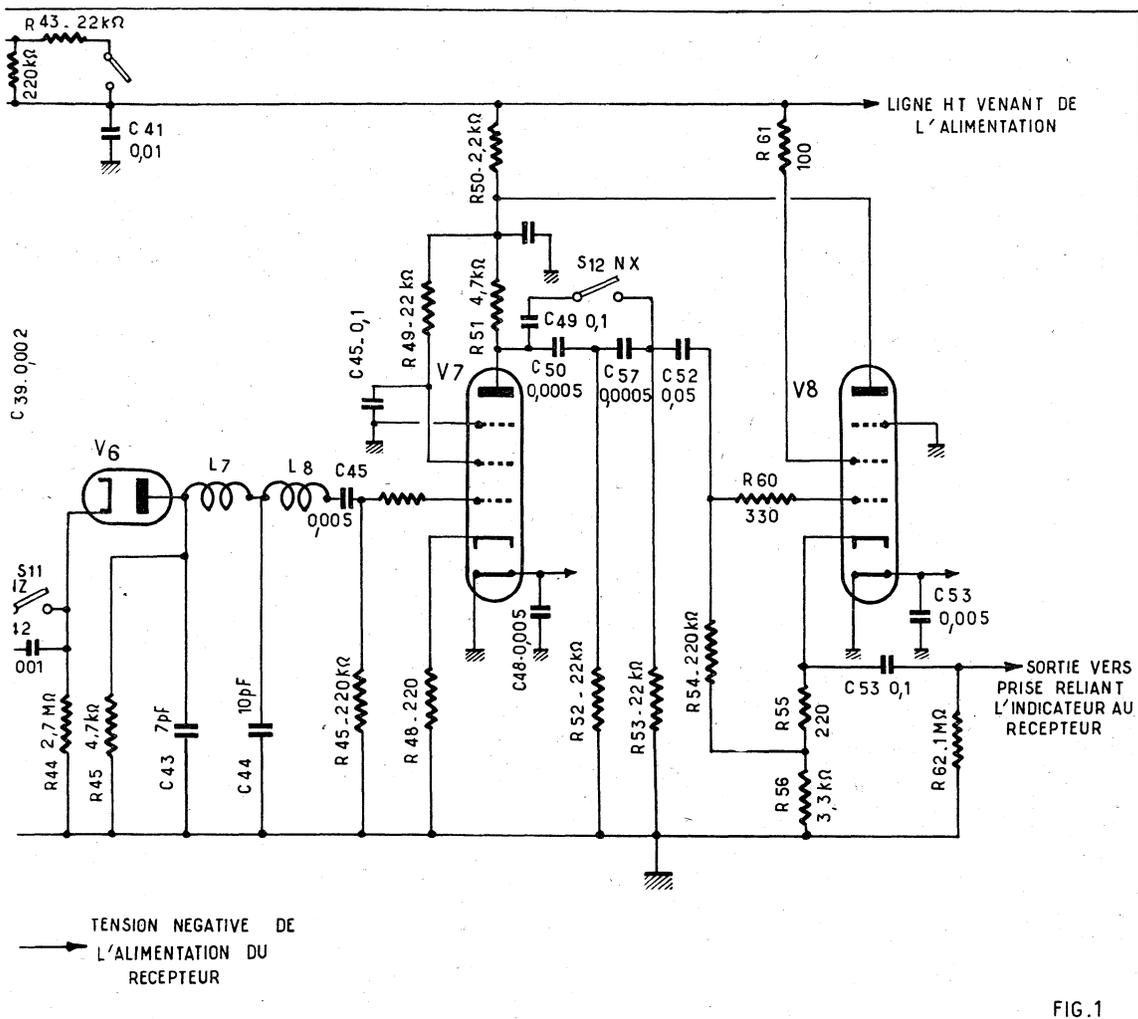


FIG. 1

accrues du fait des fréquences de travail plus élevées, lorsqu'on aborde le changement de fréquence et l'amplification HF. Les transistors courants ne suffisent plus

et il faut avoir recours à des modèles spéciaux assez chers. Il faut bien reconnaître que, dans la majorité des cas, la transistorisation complète d'un appareil surplus sera,

tout au moins dans les conditions actuelles, une opération ardue et non rentable. Son seul mérite, et il n'est pas négligeable, sera de permettre à qui le réalisera, de se familiariser de façon incomparable avec le maniement des transistors. Elle ne mérite vraiment d'être tentée que sur les talkie-walkies, pour des considérations évidentes de consommation, de poids et d'encombrement.

Donc, pour nous résumer, lorsqu'on veut utiliser un appareil surplus en mobile, il y a un intérêt certain à avoir un ampli BF équipé de transistors, mais il est préférable de conserver des lampes en HF. La conversion, en ce qui concerne cette dernière partie, consistera à choisir les types de lampes les moins gourmands possibles, pouvant remplacer ceux d'origine, et à leur fournir une haute tension. Du moment qu'on n'a pas à alimenter un étage de puissance BF, cette tension peut n'avoir de haute que le nom et son débit être extrêmement réduit. L'idéal serait évidemment de disposer d'une alimentation « continu-continu » à oscillateur à transistor. En attendant que ce matériel arrive en France, on sera forcé d'avoir recours à la classique alimentation à vibreur ou, lorsque le débit est très réduit, à des piles.

Si l'on a la chance d'avoir une voiture équipée d'un accumulateur de 12 V, le procédé consistant à utiliser ces 12 V comme tension anodique en même temps que comme tension de chauffage est à essayer (voir notre article du n° 135 sur le BC-1206 CM). Nous avons, en quelques minutes transformé notre BC-1206 en un excellent récepteur d'auto de très faible consommation en alimentant les filaments de ses lampes en parallèle et en utilisant le 12 V, non seulement pour le chauffage, mais aussi comme haute tension (au lieu des 24 V pour lesquels le poste était conçu). A part cela, la seule transformation a consisté à enlever la détectrice 14R7, que nous avons remplacée par une diode au germanium, et la BF28D7. La seule connexion ajoutée relie la résistance de détection à l'entrée d'un petit ampli à transistors tout à fait courant.

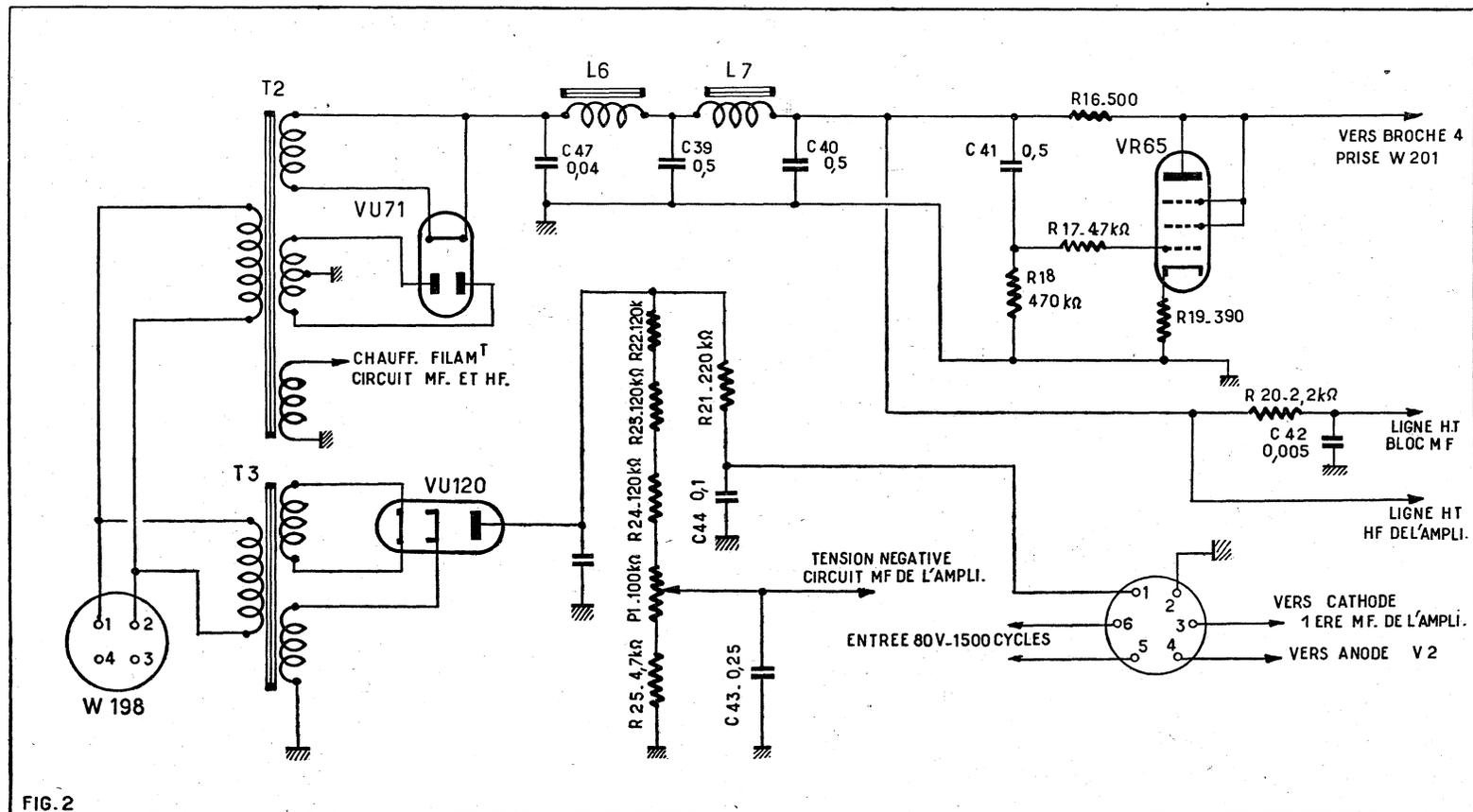


FIG. 2

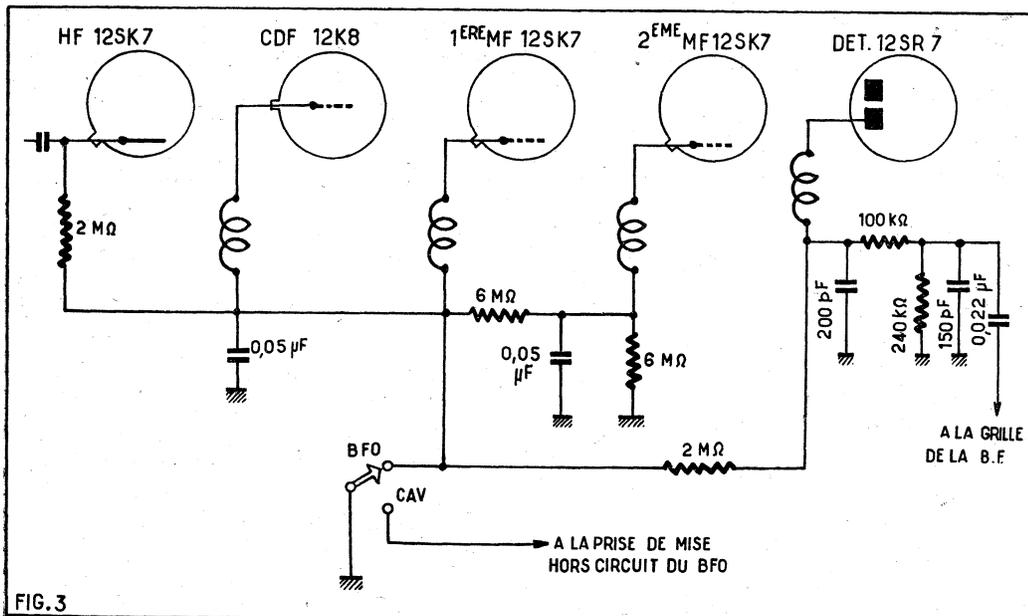


FIG. 3

L'ampli MF, détection, vidéo et l'alimentation du R-1355.

Ainsi que nous avons déjà eu l'occasion de l'écrire à propos des « RF Units », le récepteur R-1355, dans lequel venaient s'embrocher ces convertisseurs-tiroirs, a besoin d'être entièrement remanié pour constituer un récepteur de trafic. Son intérêt est cependant très réel étant donné qu'il offre pour un prix modique un excellent bâti et quantité d'excellent matériel à récupérer.

Ayant eu la bonne fortune d'en découvrir le schéma, nous le publions ci-joint, pensant qu'il pourra fournir de précieux renseignements en vue de la conversion de l'appareil.

La figure 1 présente la partie MF, détection et ampli vidéo qui occupe tout le côté droit de l'appareil (lorsqu'on regarde son panneau avant). Nous voyons qu'il comporte notamment cinq étages d'amplifica-

LES CELLULES PHOTO-ÉLECTRIQUES

(Suite de la page 37.)

Bien que leur sensibilité soit du même ordre de grandeur que celle de photo-multiplieurs moyens, les photo-transistors ne sont pas prêts de détrôner ces derniers et, dans l'état actuel de leur technologie, leur seul avantage réel est de permettre la réalisation de montages très compacts et comportant peu de pièces. Ils ne sont, par contre, pas indiqués pour les mesures et nous sommes tentés de les reléguer au rôle de dispositif photo-sensible de commande de relais ce qui est probablement injuste et en tout cas ingrat car malgré leurs défauts, ils nous ont permis la réalisation de plus d'un montage intéressant. Nous n'avons prévu de décrire aucun de ces montages aussi n'est-il pas nécessaire que nous nous étendions plus longuement sur les photo-transistors.

Dans un prochain numéro nous allons enfin pouvoir aborder l'étude des dispositifs photo-électriques proprement dites et nous le ferons par la description d'un posemètre photo-électrique à cellule photo-voltaïque. Nous espérons que cette partie de notre étude sera plus attrayante que celle que nous venons de terminer et sommes certains que parmi les nombreux montages que nous allons décrire il s'en trouvera un certain nombre que nos lecteurs voudront réaliser.

tion MF à large bande passante, accordés sur 8 MHz. Cet amplificateur, qui ne convient absolument pas pour un récepteur de trafic, pourrait cependant être utilisé sans trop de modifications par celui qui entendrait convertir l'appareil en récepteur à modulation de fréquence, en utilisant le tiroir RF-27 comme partie HF. Il conviendrait dans ce cas de monter la dernière ou les deux dernières MF en limiteuses et de les faire suivre d'un discriminateur et d'un ampli BF classique.

La figure 2 représente la partie alimentation sous $80 \text{ V} \times 1.500 \text{ cycles}$ (et non 1.800, comme indiqué par erreur dans un précédent article par suite d'une erreur typographique) se trouvant derrière l'emplacement du tiroir. Les transfo HT et THT sont évidemment inutilisables sur un secteur à 50 périodes, mais les selfs peuvent être conservés.

Nous remercions d'avance ceux de nos lecteurs qui auront la gentillesse de nous faire part des idées de conversion que leur auront inspiré ces schémas et ne manquerons pas d'en faire profiter tous ceux qui suivent cette chronique.

Modification de la moyenne fréquence du BC-454.

Dans notre précédent numéro, nous avons indiqué en détail la marche à suivre pour remédier au déplorable manque de sélectivité du BC-455, en remplaçant ses moyennes fréquences de 2.830 kHz par des 455 kHz. Une procédure identique est applicable, de façon tout aussi satisfaisante, au BC-454, dont les MF 1.415 kHz, bien qu'à bande passante moins large, laissent encore assez à désirer question sélectivité. La seule différence avec la conversion du BC-455 est que dans ce cas il faut ajouter deux spires à l'enroulement accordé de l'oscillateur local et mettre un condensateur de 1.000 pF en parallèle sur le padding existant.

Nous attirons cependant l'attention des amateurs de VHF désirant utiliser un convertisseur dont l'oscillateur local n'est pas stabilisé par quartz sur le fait que ces appareils ainsi convertis ont un accord assez pointu rendant très sensible la dérive de l'oscillateur VHF et obligeant à de fréquentes retouches de l'accord. Dans un tel cas, il est préférable de se servir de ces appareils sans leur apporter de modification.

Adjonction d'un circuit antifading aux Command Receivers.

Plusieurs lecteurs nous ayant écrit pour nous demander comment ils pourraient

ajouter un circuit CAV à ces appareils, notamment au BC-453, nous donnons (fig. 3) le schéma d'une telle transformation qui, d'après son auteur, l'amateur américain K6HJH, joint à sa grande simplicité l'avantage de ne pas compromettre le fonctionnement de l'appareil. On notera que l'interrupteur du BFO, qui est autrement un simple coupe-circuit, devient dans ce cas un commutateur bi-polaire dont le contact mobile est à la masse. Ce contacteur court-circuite automatiquement la ligne CAV à la masse lorsqu'on met le BFO en service.

On remarquera d'autre part que la tension de CAV est appliquée à la HF, à la CDF et à la première MF, alors que le pont constitué par deux résistances de 6 MΩ n'en applique qu'une fraction à la seconde MF.

EN CONSACRANT 8 à 10 heures par semaine, CHEZ VOUS, tout en occupant vos loisirs, sous la **direction personnelle** de Fred **KLINGER** par l'étude de nos **COURS SIMPLES ET PRATIQUES** et une méthode **essentiellement PRATIQUE** qui convient même **aux débutants** et qui reprend toute l'électricité, toute la radio sous l'angle **PRATIQUE**. **LA THÉORIE N'EST RIEN LA PRATIQUE EST TOUT!**

Tous nos Cours d'Électronique sont complétés par notre

GAMME EXCEPTIONNELLE

de **TRAVAUX PRATIQUES**
AU CHOIX avec les mêmes chances de succès de
 ● UN RÉCEPTEUR 4 LAMPES
 ● UN RÉCEPTEUR 5 LAMPES
 ● UN RÉCEPTEUR 6 LAMPES
 ● A TRANSISTORS

OU, et SURTOUT NOTRE

CYCLE COMPLET

comportant 5 MONTAGES DIFFÉRENTS dont un **AMPLIFICATEUR BF - HI-FI**

et vous serez un **TECHNICIEN DIPLOMÉ en RADIO et BF.**

pour la fin de cette année

NOTRE COURS PRATIQUE DE **TECHNICIEN-RADIO**

Convenant, même aux débutants,

SI ★ Le travail pratique vous intéresse.
 ★ Vous voulez gagner votre vie rapidement

NOTRE COURS DE **MONTEUR-CABLEUR**

ou NOTRE COURS DE **RÉGLEUR-ALIGNEUR**

Dès la première leçon, vous commencez le câblage et la réalisation de l'un de nos **CINQ MONTAGES** différents et nous vous initierons à la mise au point, aux réglages et à l'alignement.

NOTRE COURS DE **RADIO-PROFESSIONNELLE**

Pour tous ceux qui possèdent de bonnes notions d'électricité

Rappelle brièvement les Eléments d'Electronique et approfondit tous les aspects de la Radio. Le tout absolument sans mathématiques.

SI ★ Les mathématiques vous passionnent
 ★ Vous recherchez un enseignement théorique mais aussi pratique.

NOTRE COURS COMPLET **AGENT TECHNIQUE**

Niveau « Sous-Ingénieur Electronicien », ou seulement

pour ceux qui connaissent bien la pratique de la Radio et qui veulent rafraîchir leurs connaissances mathématiques

NOTRE COURS SPÉCIAL **« MATHS » RADIO**

Développe, sous l'aspect électronique, l'algèbre, la trigonométrie, le calcul intégral et imaginaire, etc., etc... De nombreux détails sur ces divers cours sont contenus dans notre Documentation 519 qu'il vous suffira de demander, sans engagement de votre part.

LES COURS

POLYTECHNIQUES

DE FRANCE (Service 519)

67, boulevard de Clichy - PARIS-9^e
 12 FORMULES de paiement échelonnées à votre convenance



et la ligne + 9 V, sur la broche B une résistance de 6.800 Ω qui va à la ligne + 9 V et une de 27.000 Ω qui va à la ligne - 9 V. La broche C est reliée à la cosse P' du transfo driver. Entre cette cosse P' et la ligne + 9 V on place un condensateur de 0,1 μ F. Entre les cosses Sm et P de ce transfo on dispose une résistance de 2.700 Ω . On soude une résistance de 47 Ω entre la cosse Sm et la ligne + 9 V. Les cosses S et S' sont reliées respectivement aux broches B des supports de transistor T5 et T6. Entre la broche E de chacun de ces supports et la ligne + 9 V on soude une résistance de 6 Ω . Les broches C sont respectivement soudées sur les cosses P et P' du transfo de HP qui se trouve sur l'autre face de la plaque de bakélite. La cosse Pm de ce transfo est connectée à la cosse m. Sur la même face de la plaque de bakélite on soude un condensateur de 500 μ F 25 V entre les cosses f et d (le pôle + sur la cosse d). Enfin on relie par un fil isolé les cosses n et p.

Deuxième phase du montage (fig. 4).

Sur une seconde plaque de bakélite sur laquelle est sertie la disposition de démultiplication du CV on monte le condensateur variable et le bloc de bobinages. A l'arrière du bloc on fixe la plaque de bakélite que nous venons de câbler.

Pour que l'ensemble se loge sans gêne par rapport au haut-parleur dans la mallette il est nécessaire de respecter un certain angle entre le cadran en bakélite et le bloc (70° environ). Pour cela il faut agir de la façon suivante :

On fixe les deux équerres en Z par leur côté le plus long sur le cadran et cela avec des vis de 3 x 6. Ensuite les autres extrémités plus courtes, de ces équerres en Z sont montées sur les pattes de fixation avant du bloc à touches. On fait pression sur la face avant du cadran de manière que les touches du bloc soient à 1 mm en dessous de ce cadran qui devra former l'angle déjà indiqué par rapport au bloc (la flexibilité des équerres en Z permet cette opération). La plaquette déjà câblée est fixée par des équerres sur les pattes arrières du bloc. Ces équerres sont soudées à la ligne + 9 V.

On soude les cosses du potentiomètre de 5.000 Ω sur les cosses g, h et i de la plaque de bakélite, le curseur correspondant à la cosse h et les extrémités aux deux autres. L'axe qui doit être suffisamment long passe par un trou de la plaque cadran. Le boîtier du potentiomètre est relié à la cosse i. Une des cosses de l'interrupteur est soudée au boîtier. La cosse M du bloc et la cosse de l'axe du CV sont reliées à la cosse a de la plaque de bakélite. Une cage du CV est reliée à la cosse CV1 du bloc et l'autre cage à la cosse CV2. La cosse B du bloc est connectée à la cosse e de la plaque, la cosse E du bloc à la cosse c de la plaque, la cosse base du bloc à la cosse b de la plaque. On relie par une connexion isolée la cosse PM-MF du bloc au fil PM de MF1. Sur la cosse Ant du bloc on soude un fil souple qui servira de liaison avec le contact central de la prise antenne. On soude également un fil souple sur le boîtier du potentiomètre qui reliera à la masse le contact latéral de la prise antenne.

Ce montage est une réalisation
DE LA SOCIÉTÉ **RECTA**
(voir annonce page 3.)

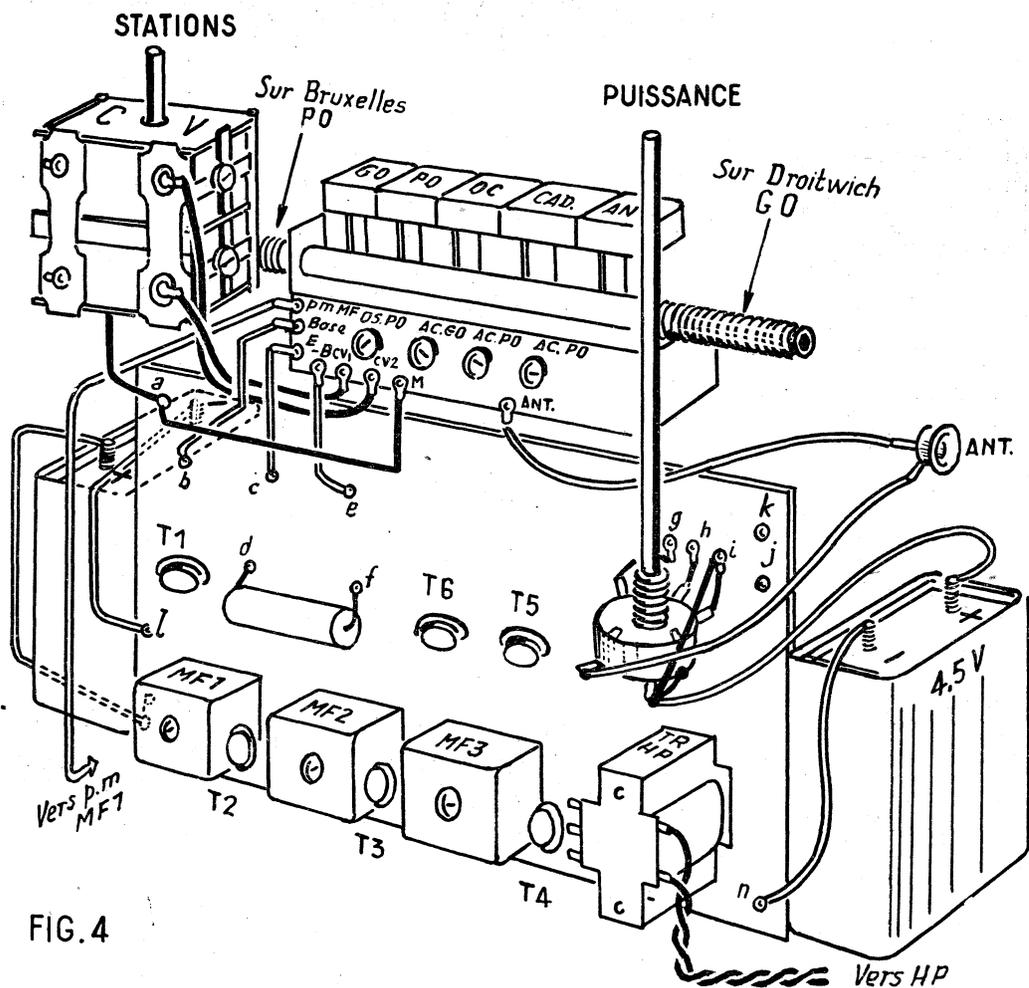


FIG. 4

On soude sur la cosse l un fil bleu et sur la cosse p un fil rouge qui serviront au branchement d'une des piles de 4,5 V (le fil bleu correspond au pôle - et le fil rouge au pôle +). De la même façon pour la seconde pile on soude un fil bleu sur la cosse n et un fil rouge sur la seconde cosse de l'interrupteur. Le HP est relié au secondaire du transfo de sortie par un cordon souple à deux conducteurs.

Alignement.

On commence par régler les transfos MF. Pour cela on retire le transistor T1 et on injecte avec une hétérodyne un signal modulé de 455 kHz sur la broche collecteur du support de ce transistor. On agit sur les noyaux des trois transfos MF. Le contrôle peut se faire à l'oreille ou mieux avec un voltmètre de sortie dont on cherche à obtenir la déviation maximum.

Lorsque les MF sont accordés on remet le transistor en place. On enfonce les touches PO et antenne du bloc. On place le CV au maximum de capacité (lames complètement rentrées). On injecte un signal de 520 kHz sur la cosse Ant du bloc. On règle le noyau oscillateur, puis le noyau « Acc PO » au maximum de signal. On enfonce ensuite les touches PO et cadre et on règle l'enroulement PO du cadre en le déplaçant sur le bâtonnet de ferrocube.

On ouvre le CV au maximum et on injecte un signal de 1.604 kHz. Sur cette fréquence on règle le trimmer du CV oscillateur et celui du CV accord.

On enfonce les touches GO et antenne. On règle le noyau accord GO l'hétérodyne étant sur 150 khz. Puis les touches GO et cadre étant enfoncées on règle l'enroulement GO du cadre toujours sur 150 khz.

Pour la gamme OC (sur antenne seulement) si le noyau de l'oscillateur commun

est bien réglé, il suffit (touche OC en Ant enfoncée) de chercher l'accord du bobinage OC. En général il s'obtient le noyau presque complètement sorti.

Il est recommandé d'immobiliser les noyaux et les enroulements du cadre avec une goutte de cire molle.

A. BARAT.

Transistors pouvant être utilisés.

T1 : oscillateur modulateur ; OC44, SFT108, OC410, 37T1, 2N419.

T2 et T3 : amplificateurs MF ; OC45, SFT106, OC390, 36T1.

T4 : préamplificateur BF ; OC71, SFT102, OC301, 992T1.

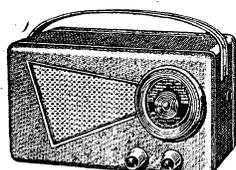
T5 et T6 : amplificateur final push-pull classe B ; OC72, SFT121, OC308, 988T1.

Grâce au n° 42 des
Sélections de SYSTÈME D
vous pourrez réaliser des

ENREGISTREURS
A DISQUES - A FIL - A RUBAN
ET 2 MODÈLES DE
MICROPHONES
ÉLECTRONIQUE ET A RUBAN
Prix : 60 francs

Ajoutez 10 francs pour frais d'expédition à votre
chèque postal (C.C.P. 259-10) adressé à SYSTÈME "D",
43, rue de Dunkerque, Paris-10°. Ou demandez-le à
votre marchand habituel qui vous le procurera.

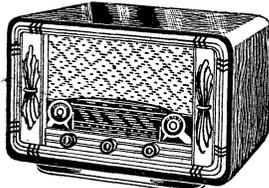
POSTE A 7 TRANSISTORS
AVEC PRISE ANTENNE pour VOITURE



Ce récepteur comporte 2 gammes : PO et GO. Il fonctionne avec 2 piles de 4,5 volts. Présentation magnifique : coffret gainé 2 tons.

Prix exceptionnel..... **21.800**
Antenne voiture convenant à ce récepteur, complète avec son cadre. **2.000**
(Frais d'envoi : 900 F.)

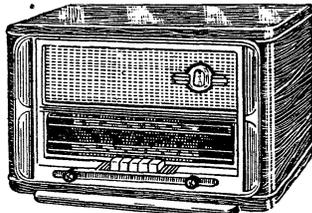
« LE JOCKO » 5 lampes Rimlock



3 gammes : PO, GO, OC. Ebénisterie luxe. Dimensions : 320x200x180 mm. Prix complet en pièces détachées..... **10.800**
En ordre de marche..... **11.800**
(Frais d'envoi : 900 F.)

« LE SAINT-MARTIN »

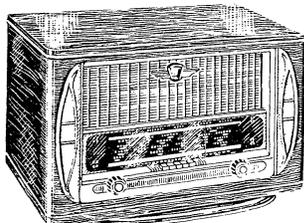
Récepteur 6 lampes à touches
Ce récepteur a été décrit dans le numéro de « Radio-Plans » de mars 1959



4 gammes OC, PO, GO et BE + PU. Cadre incorporé. Dimensions : 360x240x190 mm. Complet en pièces détachées..... **13.500**
En ordre de marche..... **14.500**
(Frais d'envoi : 900 F.)

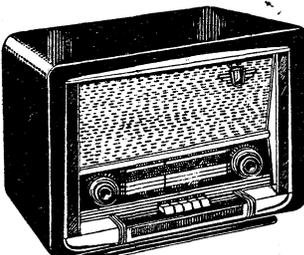
« LE SAINT-LAURENT »

[[Récepteur] 6 lampes - 4 gammes



Alternatif avec cadre à air orientable. Bloc à touches. Dimensions : 440x230x285 mm. Complet, en pièces détachées..... **17.500**
En ordre de marche..... **18.500**

« LE MAGENTA »
Récepteur 7 lampes



4 gammes. Cadre à air, 2 HP. Haute fidélité. Présentation sobre et élégante. Dimens. : 515x280x360 mm. Complet, en pièces détachées..... **24.500**
En ordre de marche..... **26.000**

DES PRIX SENSATIONNELS...

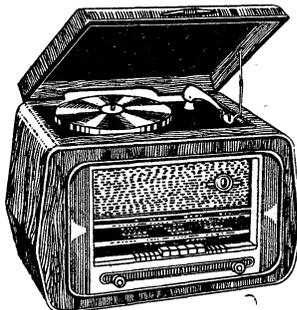
MEUBLE PIANO « LE CLUB »
PRÉSENTATION ORIGINALE ET MODERNE



Châssis 7 lampes. Platine 4 vitesses de grande marque. Larg. 96,5 x prof. 60 et 42 x haut. 72 cm. En toutes teintes. Prix : complet, en ordre de marche (avec meuble teinte au choix). Exceptionnel..... **59.800**

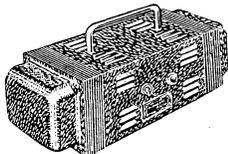
Dessus Formica rouge, noir, jaune ou vert, supplément..... **6.000**
(Frais d'envoi : 2.000 F.)

RADIO-PHONO ALTERNATIF
équipé d'un tourne-disques 4 vitesses



6 lampes, cadre incorporé, 4 gammes OC-PO-GO-BE + PU. Complet en pièces détachées... **30.500**
En ordre de marche..... **32.000**

SURVOLTEUR-DÉVOLTEUR
AUTOMATIQUE, GRANDE MARQUE



Vous qui n'avez pas un secteur stable... évitez les frais inutiles de lampes survoltées ou dévoltées.

ADOPTEZ notre survolteur-dévolteur automatique 110-220 V, indispensable pour tout secteur perturbé, et tout particulièrement en banlieue. **14.800**
Prix.....
(Frais d'envoi : 900 F.)

CHARGEUR 6 et 12 volts, 1,5 amp. et 2 ampères..... **4.800**

TABLE POUR

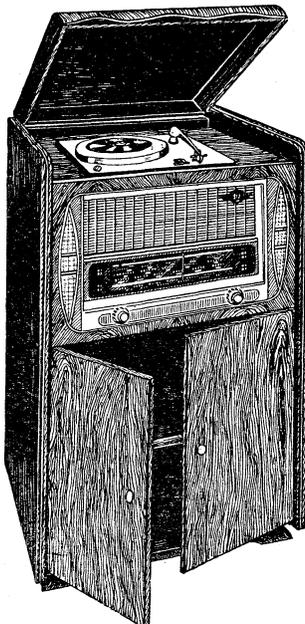
TÉLÉVISEUR avec pieds tube très robustes. Dessus bois recouvert de sobral, couleurs diverses. Convient pour 43 cm et 54 cm. Se déplace très facilement grâce à ses roulettes..... **4.950**
(Frais d'envoi : 900 F.)



AUTO-TRANSFOS

220-100 volts, 50 VA..... **990**
220-100 volts, 70 VA..... **1.450**
220-100 volts, 120 VA..... **2.150**
220-100 volts, 2 ampères..... **3.100**
220-100 volts, 300 VA..... **4.800**

CONSOLE RADIO-PHONO



Châssis seul, 6 lampes, 4 gammes, sur secteur alternatif, avec cadre à air. Prix..... **13.500**

Tourne-disques 4 vitesses..... **6.800**
Cache et décor..... **1.200**

Console nue en chêne clair ou noyer, dimensions 80 x 47 x 37..... **18.000**

Complet, en ordre de marche..... **39.500**

Pour toute autre teinte : supplément..... **1.500**
(Frais d'envoi : 2.100 F.)

TOURNE-DISQUES 4 VITESSES



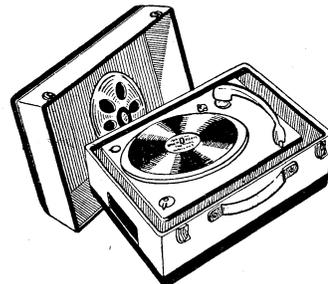
16-33-45 et 78 tours. EXCEPTIONNEL..... **6.800**

TOURNE-DISQUES « MELODYNE »

4 vitesses..... **7.200**
Changeur 45 t., 4 vit..... **14.000**

ENSEMBLE POUR ÉLECTROPHONE
Valise (dimensions : 270x120x260 mm), Tourne-disques, 4 vitesses. Châssis nu..... **10.600**

ÉLECTROPHONES 4 VITESSES



Valise 2 tons. HP Audax T17 PV8. Alternatif 110 et 220 V. Dimensions : 370x300x160 mm, en position fermée. Prix..... **17.250**
(Frais d'envoi : 900 F.)

Pathé Marconi. Modèle haute fidélité 3 HP, tonalité pour les graves et les aigus. Présentation magnifique en coffret 2 tons. Alternatif 110 et 220 volts. Dimensions 400x330x180 mm. Exceptionnel..... **23.500**

Electrophone stéréophonique

PATHÉ MARCONI
En valise, complet, en ordre de marche..... **35.800**

NOS JEUX DE LAMPES

- 6A7 - 6D6 - 75 - 42 - 80
- 6A7 - 6D8 - 75 - 43 - 25Z5
- 6A8 - 6K7 - 6Q7 - 6F6 - 5Y3
- 6E8 - 6M7 - 6H8 - 6V6 - 5Y3CB
- 6E8 - 6M7 - 6H8 - 25L6 - 25Z6
- ECH3 - EF9 - EBF2 - EL3 - 1883
- ECH3 - EF9 - CBL6 - CY2
- **LE JEU : 3.100**
- ECH42 - EF41 - EAF42 - EL41 - GZ40
- UCH41 - UF41 - UBC41 - UL41 - UY41
- 6BE6 - 6BA6 - 6AT6 - 6AQ5 - 6X4
- IR5 - 1T4 - 1S5 - 3S4 ou 3Q4
- ECH81 - EB80 - EBF80 - EL84 - EZ80
- ECH81 - EF80 - ECL80 - EL84 - EZ80

LE JEU : 2.650

A tout acheteur d'un jeu complet il est offert gratuitement UN JEU DE MF

UNE AFFAIRE EXCEPTIONNELLE

Quantité strictement limitée

ÉLECTROPHONE 4 VITESSES
PATHÉ MARCONI

avec changeur pour les disques 45 tours. HP de 19 cm, changeur de tonalité pour les graves et les aigus. Alternatif 110-220 V. Dimensions : 47 x 33 x 19. Valise 2 tons, couvercle dégonflable. Exceptionnel... **23.800**

RMT

à proximité de la gare de l'Est.

132, rue du Faubourg-Saint-Martin, PARIS (10^e)
Téléphone : BOT. 83-30

Expéditions contre mandat à la commande ou contre remboursement.

C.C.P. Paris 787-89

TOUTES LES PIÈCES DÉTACHÉES AUX MEILLEURES CONDITIONS CONSULTEZ-NOUS!

DE LA "CHARGE D'ESPACE" AUX TUBES A GAZ

par Roger DAMAN, ingénieur E.S.E.

La charge d'espace? C'est à la fois quelque chose de très simple et de très compliqué. Si l'on veut comprendre le fonctionnement du plus élémentaire tube à vide; il faut savoir exactement ce que cache ce terme un peu bizarre.

Ce qui explique, par exemple, le comportement des tubes à gaz, c'est précisément l'annu-

lation de cette mystérieuse charge d'espace...

Notre collaborateur se propose justement d'initier les lecteurs de RADIO-PLANS à ce mystère. Les études simples, mais cependant complètes publiées dans de précédents numéros de RADIO-PLANS sur le comportement des électrons dans un champ électrique seront de la plus grande utilité.

Une expérience bien simple.

Considérons, pour commencer, une expérience bien connue, celle qui constitue, si l'on peut dire, le premier pas de l'électronique.

Une cathode émet des électrons (fig. 1) qu'une anode, portée à une tension positive variable permet de recueillir. On constate facilement que l'intensité de courant croît à mesure que s'élève la tension d'anode. Nous pouvons, d'ailleurs, préciser le phénomène par l'intermédiaire d'un diagramme

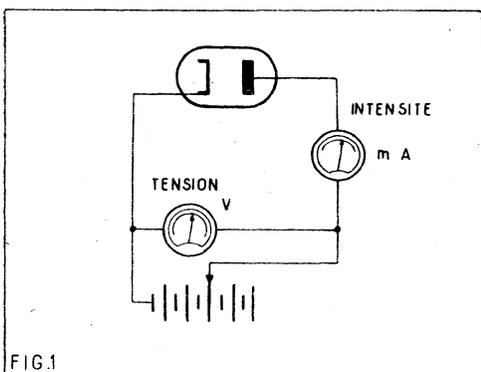


FIG. 1

FIG. 1. — Ce montage permet de relever l'intensité de courant anodique en fonction de la tension appliquée. On peut alors tracer la courbe caractéristique.

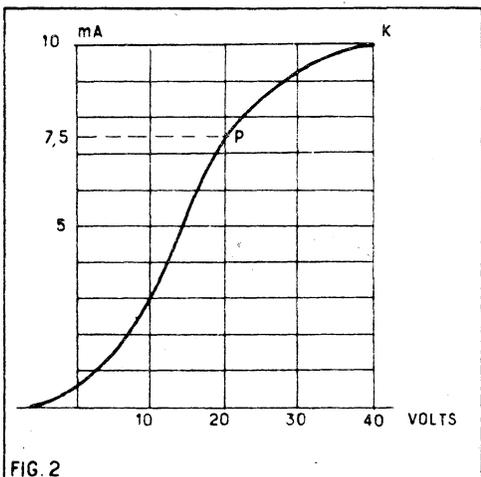


FIG. 2

FIG. 2. — Courbe caractéristique d'un tube diode à vide. On voit par exemple, qu'au point P, l'intensité de courant est moins grande qu'au point K. Cette intensité est limitée par la charge d'espace.

ou d'une courbe caractéristique. C'est ce que nous avons effectué sur la figure 2. On constate que l'intensité croît d'abord d'une manière très régulière, puis, bientôt, cesse d'augmenter: on est arrivé dans la zone dite « de saturation ».

Notons tout de suite qu'il ne faudrait pas s'aviser de faire cette expérience en utilisant n'importe quelle cathode. Dans le cas de la classique cathode à oxydes, par exemple, il n'existerait pratiquement pas de palier horizontal de saturation. On constaterait une augmentation continue d'intensité... jusqu'à la destruction de la cathode. La courbe de la figure 2 correspondrait à un filament de tungstène incandescent, par exemple...

Tous les lecteurs de *Radio-Plans* connaissent cette courbe qui est celle d'un tube diode classique. Mais peut-être tous n'ont-ils pas eu la curiosité de se poser quelques questions à ce sujet?...

Posons-nous des questions.

Considérons, par exemple, le point P de la courbe (fig. 2), c'est-à-dire celui qui correspond à l'application d'une tension positive de 20 volts sur l'anode.

Mais puisque l'intensité de courant n'atteint pas sa valeur maximum, c'est que tous les électrons libérés par la cathode ne peuvent atteindre l'anode. En effet, la totalité des électrons correspondait ici évidemment à une intensité de courant de 20 mA. Or, l'appareil de mesure ne nous révèle que le passage d'une intensité d'environ 7,5 mA.

Pourtant, la situation physique est bien celle qui a été représentée sur la figure 3. Nous avons des charges négatives qui sont les électrons et nous avons un champ accélérateur.

Toutes ces charges négatives ne devraient-elles pas se précipiter vers l'anode? Pourquoi certaines d'entre elles restent-elles en chemin?

Pour caractériser la situation au point P, l'électronicien dit que l'intensité est limitée par la charge d'espace? Que faut-il entendre par là? Cela peut sembler d'autant plus bizarre qu'au point K tous les électrons atteignent l'anode et que, par conséquent, cette limitation particulière n'existe plus...

Un seul électron entre cathode et anode.

Imaginons que la cathode ne fournisse qu'un seul électron... La situation serait alors très claire. La moindre tension appliquée entre les deux électrodes conduirait cette unique charge vers l'anode. La caractéristique aura alors la forme que nous indi-

quons sur la figure 4: Et cela nous permet immédiatement de comprendre que la situation particulière que nous avons indiquée plus haut est due à la présence simultanée d'un grand nombre d'électrons entre la cathode et l'anode... En d'autres termes, elle a pour cause les actions mutuelles qu'exercent les électrons les uns sur les autres.

En principe, cette action est facile à comprendre. C'est une conséquence immédiate du fait que deux électrons sont deux quantités d'électricité de même signe. En consé-

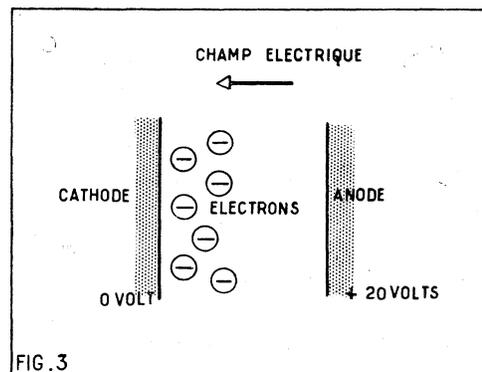


FIG. 3

FIG. 3. — Quand les électrons sont peu nombreux ils ne réagissent pas les uns sur les autres et vont directement vers l'anode dès que celle-ci est portée à une tension positive.

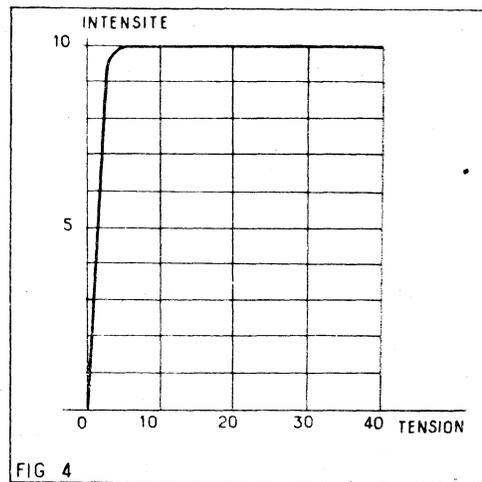


FIG. 4

FIG. 4. — Pourquoi la courbe caractéristique d'un tube à vide a-t-elle pris cette allure? Pourquoi tous les électrons libérés par la cathode ne se précipitent-ils pas vers l'anode dès que celle-ci est positive?

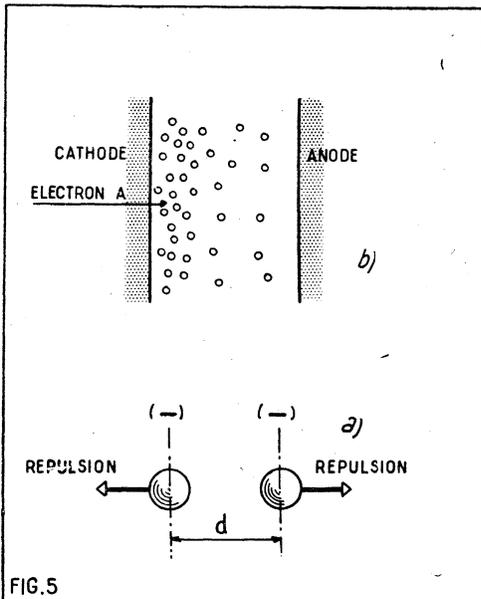


FIG. 5. — a) Deux électrons se repoussent parce qu'ils sont deux charges électriques de même signe.

b) L'électron A doit franchir un véritable nuage d'électricité négative pour atteindre l'anode. Ce nuage porte une charge négative qui repousse A vers la cathode. C'est le phénomène de la charge d'espace.

quence, la force de répulsion qui résulte de leur proximité est proportionnelle au produit de leur charge et varie en raison inverse du carré de la distance qui les sépare (fig. 5 a).

Forme de l'action spatiale.

Il importe de bien comprendre le mécanisme d'action de cette charge d'espace. La répulsion subie par l'électron en mouvement est maximale au moment où il quitte la cathode, c'est-à-dire au point A. Mais, à mesure que le mobile pénètre davantage dans le nuage électrisé, il laisse derrière lui une partie plus importante de la charge. Or, celle-ci continue d'avoir une action répulsive et, par conséquent, pousse l'électron dans la direction de l'anode. C'est jus-

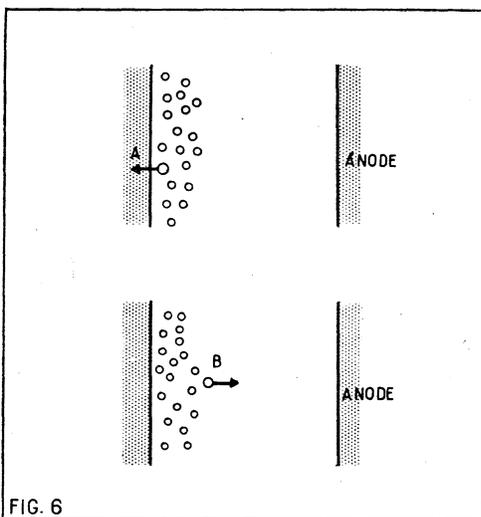


FIG. 6

FIG. 6. — a) Les électrons sont particulièrement nombreux au voisinage de la cathode. Quand l'électron est en A le nuage d'électrons s'oppose au départ des électrons vers l'anode.

b) Si l'électron a eu assez d'énergie pour parvenir en B, l'action de la charge d'espace le pousse vers l'anode.

L'électron parmi d'autres électrons.

Représentons-nous maintenant la situation qui doit se présenter réellement dans le cas d'un tube diode. — Nous pouvons la traduire comme sur la figure 5 b.

Autour de la cathode, il y a un nuage d'électrons. En effet, l'émission électronique ne dépend pratiquement pas, dans le cas présent, de la tension appliquée à l'anode mais à peu près exclusivement de la température. On peut donc dire qu'en tous les points de la courbe représentée figure 2, il y a toujours le même nombre d'électrons émis par la cathode.

Mais qu'advient-il de ces électrons puisqu'ils ne parviennent pas tous jusqu'à l'anode ? C'est très simple : ceux qui ne sont pas captés par l'anode reviennent vers la cathode. Ils s'éloignent plus ou moins, suivant la grandeur de leur vitesse initiale, s'arrêtent, reviennent en arrière et retombent sur la cathode. Ils font la même suite de mouvements qu'une pierre qu'on jette en l'air : elle monte, rapidement d'abord, puis de plus en plus lentement, s'arrête et retombe.

Il en résulte que la cathode est continuellement entourée d'un nuage invisible d'électrons dont la densité est de plus en plus grande, à mesure qu'on s'approche davantage de sa surface. Ainsi, si nous considérons un électron particulier A qui quitte la cathode, il lui faudra franchir ce nuage d'électrons constituant une charge dans l'espace pour atteindre l'anode.

Il ne pourra le faire que s'il possède, au départ, une vitesse suffisante. Or, les électrons quittent la cathode avec des vitesses relativement faibles, mais qui sont cependant différentes d'un électron à l'autre. Ainsi s'établit une sélection et seuls, les plus rapides, peuvent atteindre l'anode.

tement ce qui se produira quand l'électron sera parvenue au point B.

Il en résulte que la charge d'espace a pour effet de ralentir d'abord le mouvement de l'électron, puis ensuite de l'accélérer. Elle introduit toutefois une sélection entre les électrons, car pour certains d'entre eux ce ralentissement peut aller jusqu'à l'arrêt et au retour en arrière...

La charge d'espace modifie la répartition du champ électrique.

Nous avons expliqué précédemment ce qu'était un champ de force électrique... Sa grandeur est déterminée par la manière dont varie le potentiel en fonction de la distance. Et à son tour le potentiel dépend de la charge électrique portée par les électrodes. Or, dans le cas présent, il est bien évident que la présence d'un grand nombre d'électrons, c'est-à-dire de charges électriques élémentaires, modifie le champ électrique.

Il est utile d'ailleurs de chercher à préciser tout cela. Et pour cela il est commode d'avoir recours à une comparaison déjà faite.

Quand il n'y a pas de charge d'espace, c'est-à-dire quand les électrons sont peu nombreux, le champ électrique entre anode et cathode peut être considéré comme uniforme. En réalité ce n'est rigoureusement exact que si les deux électrodes sont des plans parallèles. Toutefois l'erreur qui existe en pratique n'est pas considérable.

Dans ces conditions, la situation est analogue à celle qui fait l'objet de notre figure 7. Les électrons se comportent comme des billes roulant le long d'un plan incliné. Leur mouvement est uniformément accéléré ; ce qui veut dire que leur vitesse s'accroît proportionnellement au temps, d'une manière parfaitement régulière.

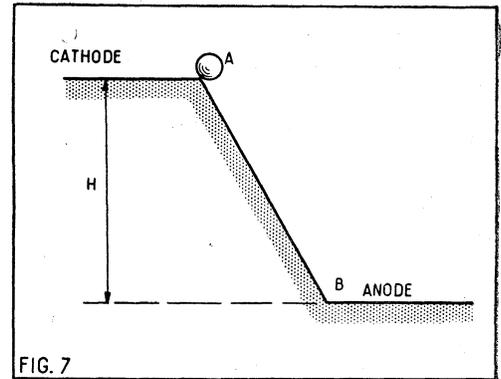


FIG. 7

FIG. 7. — On peut comparer la situation d'un électron dans un champ électrique uniforme à celle d'une bille qui roule le long d'un plan incliné.

La charge d'espace est faible.

Supposons maintenant qu'il y ait une charge d'espace faible. Nous avons reconnu plus haut qu'il y a, dans ce cas, ralentissement au départ, puis accélération ensuite.

Nous pouvons avoir recours à la même comparaison que plus haut, toutefois les billes ne rouleront plus sur un plan incliné mais sur une surface dont le profil sera ACB, par exemple. La pente est moins forte au début mais elle sera plus forte ensuite, ce qui traduit exactement nos prévisions.

L'étude mathématique de la question — dont nous faisons grâce à nos lecteurs en leur demandant de nous faire confiance nous montrerait que la courbe ACB est une parabole.

L'augmentation de charge d'espace se traduirait par un gonflement de la courbe, comme ADB. Il arrive même un moment où le départ de la courbe est parfaitement horizontal (la tangente à l'origine, dirait les mathématiciens), cela veut dire qu'une bille (ou un électron) placée en A, sans aucune vitesse initiale y restera...

Il est à noter qu'une bille arrivant en B possède toujours la même vitesse, quel que soit le parcours suivi : AB, ACB, ou ADB... Cela peut sembler surprenant, mais c'est ce qui permet d'établir le calcul et de vérifier l'expérience. Cette vitesse maximum ne dépend que de la hauteur de chute H — ou — pour les électrons, de la tension appliquée entre anode et cathode.

En fait, pour des électrons, la vitesse à l'arrivée ne dépend que de la différence de

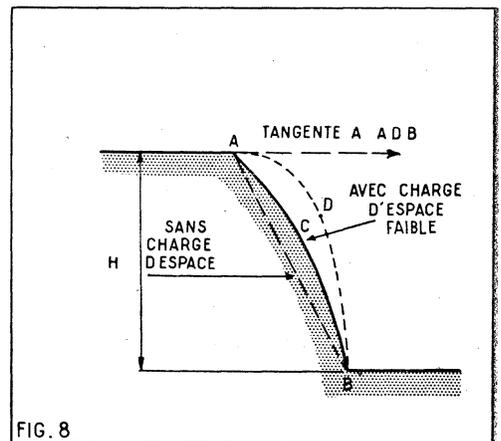


FIG. 8

FIG. 8. — Même comparaison que sur la figure 7, mais cette fois la charge d'espace diminue la pente au départ pour l'augmenter à l'arrivée. C'est bien exactement ce que permet de comprendre la figure 6.

Dans le cas ADB le départ se fait horizontalement. Il faut donc que l'électron possède une certaine vitesse, sinon il demeure en A.

potentiel subie, quelles que soient les accidents du voyage.

La figure 8 montre bien la modification du champ électrique produite par la charge d'espace entre les deux électrodes. Bien mieux, quand la tangente au départ est horizontale (courbe ADB) cela veut dire tout simplement que le champ électrique de l'anode est annulé sur la surface de la cathode.

La charge d'espace est forte.

Si la charge d'espace devient encore plus forte que dans le cas précédent, la tangente au départ n'est plus horizontale, mais inclinée vers le haut (voir fig. 9). Nous sommes alors dans les régions de la courbe où l'intensité est limitée par la charge d'espace, comme au point P, par exemple, sur la figure 2, par exemple.

Comment interpréter la figure 9 et la traduire dans le domaine électronique ? Rien n'est plus facile. En A, à la sortie de la cathode, les électrons sont en présence d'un champ répulsif. L'attraction de l'anode, complètement masquée par la charge d'espace, est remplacée par une répulsion. En d'autres termes, le champ électrique change de signe. Pour qu'un électron puisse arriver à l'anode, il faut qu'il possède au départ, une énergie suffisante pour parvenir au point E... sommet de la courbe. Mais, avant d'arriver là, il doit gravir la côte. Si sa vitesse n'est pas assez grande, il parvient jusqu'à une certaine hauteur, s'arrête, repart en arrière, et retombe sur la cathode. C'est encore exactement ce que nous avons prévu plus haut.

Une nouvelle augmentation de charge d'espace aura pour conséquence de remonter le point E jusqu'à F.

Mais, dans tous les cas, la vitesse d'arrivée des électrons au point B demeurera la même. Cela peut sembler surprenant puisque les électrons tombent de plus haut... Il faut seulement penser qu'ils ont usés une partie de leur vitesse à passer du point A au point E et, qu'en passant au point A, ils ont exactement la vitesse qu'ils avaient en quittant A.

Conséquence de la charge d'espace.

Puisque la charge d'espace neutralise partiellement l'action de la tension positive d'anode, on peut en compenser l'effet en augmentant cette tension. C'est parfaitement exact et c'est précisément pour cette raison que les tubes électroniques classiques ne peuvent pas fonctionner avec une tension anodique trop basse...

Cette nécessité d'une tension élevée est un très grave inconvénient des tubes électroniques... Tout serait tellement plus simple s'ils pouvaient fonctionner avec quelques

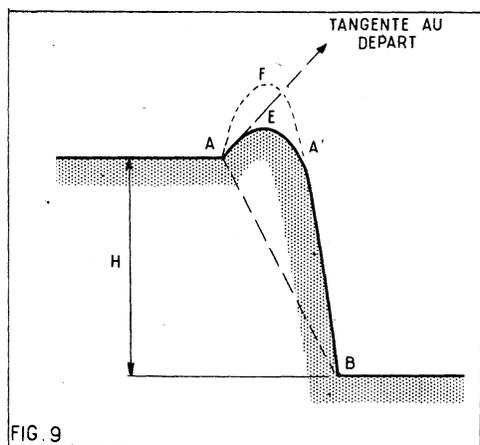


FIG. 9. — Cette fois, il faut que la bille ait assez de vitesse pour arriver en E, sinon, elle ne parviendra jamais en B.

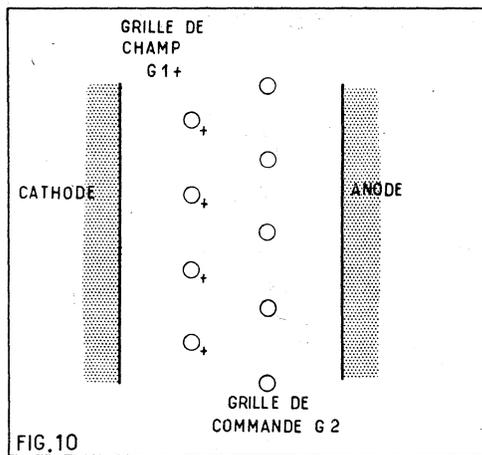


FIG.10. — On peut neutraliser la charge d'espace au moyen d'une grille positive placée au voisinage de la cathode. Il est le principe du « tube bigrille ».

volts !... Ce qui explique le grand succès actuel du transistor, c'est que, précisément, il peut fonctionner avec des tensions très faibles...

La charge d'espace se manifestera chaque fois qu'on voudra mobiliser un très grand nombre d'électrons. C'est encore pour cette raison que le tube à vide se prête mal à fournir des intensités de courants élevées. Pour faire passer, dans le vide, un courant électronique de 10 A entre deux électrodes de 1 cm de côté, il faut consentir à une chute de tension de 10.000 V. L'analyse précédente nous permet d'en comprendre les raisons précises. On ne peut pas rassembler beaucoup d'électrons dans un espace très petit. Or, une intensité de courant, c'est soit de très nombreux électrons qui vont lentement (comme dans un conducteur), soit relativement peu d'électrons qui vont très vite. Dans le vide, la charge d'espace s'oppose aux rassemblements trop serrés, il n'y a donc plus d'autre ressource que de faire aller les électrons très rapidement... Pour cela, il faut les accélérer... et pour les accélérer, il faut appliquer une tension élevée !

Neutralisation de la charge d'espace. Tubes bigrilles.

Les électroniciens d'aujourd'hui ont fini par s'habituer à la nécessité d'utiliser une tension anodique élevée. Mais ce ne fut pas toujours le cas... Ainsi, au début de l'ère électronique a-t-on vu naître la lampe bigrille — qui fonctionnait avec une tension de quelques volts. On pouvait même utiliser des montages dans lesquels la même batterie de 6 V fournissait, à la fois, la tension de chauffage du filament et la tension d'anode... Quel était donc le principe de ce tube maintenant assez délaissé, sauf pour certaines applications spéciales (tubes électromètres ?)

Le secret du tube bigrille est indiqué sur la figure 10. Une première grille, située immédiatement au voisinage de la cathode, était portée à une tension positive. C'était la grille de champ. Plongée en plein cœur du nuage électronique elle en neutralisait l'action, grâce à sa tension positive. Quant à la seconde grille g2, c'était tout simplement la grille de commande recevant le signal à amplifier.

Il ne faudrait pas confondre ce tube bigrille avec la lampe tétrode classique ou tube à grille écran qui possède, elle aussi, deux grilles. Mais les rôles respectifs de ces deux électrodes sont inversés. La première est à la grille de commande et la seconde, portée à une tension à peu près égale à la moitié de la tension d'anode, est la grille-écran.

Si le principe du tube à grille de champ

a été abandonné, c'est qu'il présente par ailleurs d'assez graves inconvénients.

Action d'une atmosphère.

Il existe d'autres moyens de neutraliser la charge d'espace. Dans le tube diode qui a permis de relever la courbe de la figure 1 introduisons un gaz inerte sous faible pression : argon, néon, ou même vapeur de mercure.

Relevons maintenant la caractéristique pour des valeurs croissantes de tension. Nous constaterons que le début de la caractéristique n'est pratiquement pas changé — mais que, brusquement, pour une certaine valeur de tension, la courbe monte brutalement jusqu'à la saturation.

Cette courbe ressemble beaucoup à celle que nous avons représentée sur la figure 4. Nous avons prévu cette forme pour un tube qui ne présenterait pas de charge d'espace...

La seule différence, c'est que la charge spatiale ne disparaît que pour une certaine valeur de tension d'anode.

En même temps que cette disparition, on peut, d'ailleurs, noter un changement caractéristique dans le tube. L'atmosphère intérieure devient lumineuse, ce qui traduit évidemment l'ionisation du gaz.

Ainsi, un gaz ionisé amène la suppression de la charge d'espace... Il reste à savoir de quelle manière s'exerce cette action.

Ionisation des gaz.

Les gaz inertes ou les vapeurs métalliques, comme celle du mercure sont monoatomiques. Il faut entendre par là que les atomes demeurent indépendants et ne se groupent pas en molécules.

L'atome est normalement constitué par un noyau positif autour duquel gravitent des électrons. — C'est un système solaire en miniature dans lequel le soleil serait le noyau positivement électrisé. Quant aux électrons négatifs, ils constituent les planètes de ce système effroyablement petit. Normalement, l'atome est électriquement neutre. Ainsi nous avons représenté figure 12 un atome de néon dont le noyau porte une charge positive égale à 10 charges élémentaires. Cette charge est normalement équilibrée par 10 électrons planétaires répartis sur deux couches : la couche K et la couche L.

Notez bien qu'il ne faut pas croire que notre atome de la figure 2 est une copie (Suite page 59.)

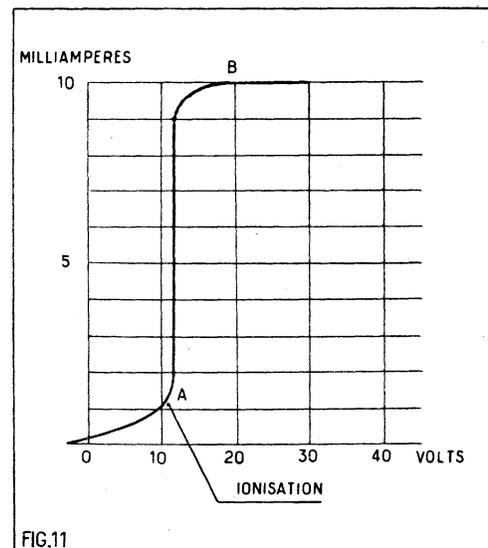


FIG. 11. — Caractéristique d'un tube diode avec atmosphère ionisable. L'ionisation s'amorce en A.

LA LIBRAIRIE PARISIENNE

43, rue de Dunkerque, PARIS-X^e. — Téléphone : TRU. 09-92.

possède l'assortiment le plus complet de France en ouvrages sur la radio. En voici un aperçu.

La Librairie Parisienne est une librairie de détail qui ne vend pas aux libraires. Les prix sont susceptibles de variations.

RADIO - TÉLÉVISION - NOUVEAUTÉS - RÉIMPRESSIONS

Jean BRUN. *Problèmes d'électricité et de radio-électricité* (avec solutions). Recueil de 224 problèmes, avec leurs solutions détaillées, pour préparer les C.A.P. d'électricien, de radio-électricien et les Certificats internationaux de radiotélégraphistes (1^{re} et 2^e classe) délivrés par l'Administration des P.T.T. pour l'Aviation civile et la Marine marchande. I. ELECTRICITE : Résistances - Générateurs - Récepteurs - Magnétisme - Electromagnétisme - Electrostatique - Dynamos - Moteurs à courant continu - Alternateurs - Moteurs à courant alternatif. II. RADIO-ELECTRICITE : Réactances - Impédances - Résistance en haute fréquence - Résonance série - Résonance parallèle - Circuits oscillants - Couplage - Amortissement - Puissance rayonnée - Puissance absorbée - Accord des circuits. - Champ électrique et magnétique à distance - Emetteurs d'ondes amorties - Emetteurs à lampes - Entretien des oscillations - Puissance utile - Rendement - Récepteurs et amplificateurs à lampes - Réception sur antenne - Réception sur cadre - Amplificateurs basse fréquence - Amplificateurs moyenne fréquence - Filtres de bande - Transistors. Un volume 14,5 x 21, 196 pages. 500 gr. 1.500

Marthe DOURIAU. *Apprenez la radio en réalisant des récepteurs*. Sixième édition revue et modernisée 1959. Un volume 16 x 24, nombreux schémas. 250 gr. 600

Marthe DOURIAU. *La construction des petits transformateurs* (toutes leurs applications). Neuvième édition revue et augmentée 1959. Un volume 15,5 x 23,5, 210 pages 500 gr. 900

Roger A.-RAFFIN. *Cours de radio élémentaire*. SOMMAIRE : Quelques principes fondamentaux d'électricité - Résistances - Potentiomètres - Accumulateurs et piles. - Magnétisme et électromagnétisme. - Le courant alternatif - Les condensateurs - Transformation du son en courant électrique - Transformation du courant électrique en ondes sonores - Emission et réception - La détection - Bases du tube de radio - Le redressement du courant alternatif - La détection par lampe diode - La lampe triode - La fonction amplificatrice - Les fonctions oscillatrice et détectrice - Pratique des amplificateurs H.F. - Le changement de fréquence - L'amplificateur M.F. - L'étage détecteur et la commande automatique de volume - L'ali-

mentation des récepteurs - Les collecteurs d'ondes - Les transistors - Les récepteurs à changement de fréquence - La modulation de fréquence - Technologie des bobinages - Le pick-up et la reproduction des disques. Un volume 14,5 x 21, Relié. Nombreux schémas, 335 pages. 700 gr. 2.000

A.V. MARTIN. *Télévision pratique*. I. Standards et schémas. Extrait de la table des matières : TEXTES OFFICIELS (standards; installation des antennes; antiparasitage, etc.); Codes des couleurs et de câblage. LES DIFFERENTS ETAGES - Antenne - Amplification H.F. - Changement de fréquence - Rotateurs - Amplification V.F. - Récepteur son - Bases de temps. - Alimentation - Circuits antifading et antiparasites - Récepteur multicanal 819 lignes - Modèle 625 lignes - Récepteur multistandard - Récepteur à projection, etc. CONSTRUCTION ET MISE AU POINT - PIECES DETACHEES - DIFFERENTS REGLAGES ET CORRECTIONS. 248 pages, format 16 x 24 avec 250 illustrations, 1959. 450 gr. 1.500

Michel R. MOTTE. *Les transistors. Principes et montages*. Suivis d'un recueil de 100 schémas pratiques, 4^e édition 1959. Les semi-conducteurs - Diodes et transistors - Tracé des caractéristiques - Equations fondamentales du transistor - Fabrication des transistors - Présentation des transistors - Les transistors en haute fréquence - Les transistors à électrodes multiples - Montages principaux - Application des transistors de puissance; commande des servomécanismes - Avantages et emplois des transistors. Recueil de 100 schémas pratiques. Un volume broché, 140 pages. 250 gr. 680

J. POUCHER. *L'installation des antennes de télévision*. Préface et compléments par Maurice LORACH. Livre pratique réalisé dans un esprit professionnel à l'usage des installateurs et des radio-électriciens. Ouvrage complet 115 pages, abondamment illustré, 250 gr. 850

M. DOURIAU. *Formulaire d'électronique, radio, télévision*. Un volume format 11 x 15 cm., 178 pages, sous reliure plastique, 3^e édition 1959, 200 gr. 975

H. SCHREIBER. *Guide mondial des transistors*. Cet ouvrage présente : 1^o les caractéristiques homogènes de tous les types de transistors fabriqués en Europe (y compris l'U.R.S.S.) et aux Etats-Unis, et classés

dans l'ordre alphanumérique; 2^o les types de remplacement possédant des caractéristiques équivalentes; 3^o les tableaux par fonctions facilitant le choix des modèles à adopter. Une brochure format 22 x 15,5, 54 pages, 1959, 150 gr. 540

W. SOROKINE. *Schémathèque 59. RADIO ET TELEVISION*. Un bel album de 64 pages, format 27,5 x 21,5, 250 gr. Prix... 900

R. BESSON. *Théorie et pratique de l'amplification B.F.* Extrait de la table des matières : *Le tube électronique* - Tube diode, triode, tube à grille-écran ou tétrode - Le tube pentode - Les tubes de puissance - *L'amplification à basse fréquence* - Amplification en tension - Amplification de puissance - Amplification symétrique ou push-pull - Caractéristiques des transformateurs de sortie - Le déphasage - La polarisation - La contre-réaction - *Détermination d'une gamme d'amplificateurs* - Les sources d'alimentation - Le filtrage - Caractéristiques des entrées et des sorties d'un amplificateur - Les étages préamplificateurs - Les étages de puissance. - Les circuits de contrôle - Réalisation d'une gamme d'amplificateurs. - *L'utilisation des amplificateurs*. - Les organes qui fournissent l'énergie modulée à l'amplificateur - Les organes qui utilisent l'énergie produite par l'amplificateur - L'utilisation de la puissance fournie par l'amplificateur. Un volume broché 326 pages, 230 figures, 2^e édition 1959, 400 gr. 1.350

F. JUSTER. *Pratique intégrale de la télévision*. 2^e édition revue et augmentée d'un supplément traitant des bandes U.H.F. IV et V permettant ainsi leur adaptation sur des récepteurs anciens à une seule bande. Un volume format 14,5 x 21, de 508 pages, avec supplément de 16 pages, 700 gr. Prix 2.590

M. LEROUX. *Montages pratiques à transistors*. Schémas détaillés et indications pratiques complètes sur les meilleurs montages à transistors. Un volume 168 pages, 2^e édition revue et augmentée 1959, 300 gr. 790

H.-M. VEAUX. *Radio-électricité générale - Circuits - Lignes - Antennes - Propagation - Hyperfréquences*. A l'usage des ingénieurs, agents techniques et étudiants. Un volume 16 x 25, 424 pages, 424 figures, 750 gr. 3.500

Il ne sera répondu à aucune correspondance non accompagnée d'une enveloppe timbrée pour la réponse.

CONDITIONS D'ENVOI

Pour le calcul des frais d'envoi, veuillez vous reporter au tableau ci-dessous.
FRANCE ET UNION FRANÇAISE : de 50 à 100 gr. 50 F; 100 à 200 gr. 70 F; 200 à 300 gr. 85 F; 300 à 500 gr. 115 F; 500 à 1.000 gr. 160 F; 1.000 à 1.500 gr. 205 F; 1.500 à 2.000 gr. 250 F; 2.000 à 2.500 gr. 295 F; 2.500 à 3.000 gr. 340 F.
ETRANGER : 20 F par 100 gr. Par 50 gr. en plus : 10 F. Recommandation obligatoire en plus : 60 F par envoi. Aucun envoi contre remboursement. Paiement à la commande par mandat, chèque, ou chèque postal (Paris 4949-29). Les paiements en timbres ne sont pas acceptés.
Visitez notre librairie, vous y trouverez le plus grand choix d'ouvrages scientifiques aux meilleurs prix.
Ouverte de 9 heures à 12 heures et de 13 h. 30 à 18 h. 30, tous les jours sauf le lundi.

exacte de la réalité. C'est une manière symbolique de voir les choses et s'il était possible de voir réellement un atome, nous éprouverions sans doute une bien grande surprise... Ce qui est bien certain, c'est que notre croquis ne représente pas les vraies proportions. Le diamètre de l'atome est de l'ordre de 1 angström, c'est-à-dire de un cent milliardième de centimètres (ou 10^{-8}) et les corpuscules qui le composent sont de 10.000 à 100.000 fois plus petits. Si le diamètre de l'atome est représenté par celui de la place de la Concorde, le diamètre des corpuscules sera à peu près celui d'un ballon de football...

Sous l'influence d'une perturbation assez énergétique, l'atome peut perdre un électron. Celui-ci peut être arraché par un choc assez violent. On dit alors que l'atome est *ionisé*. Il n'y a plus équilibre entre la charge positive du noyau et les électrons puisqu'un de ceux-ci est absent. Il en résulte que l'atome ionisé se comporte comme une *charge positive*.

Mécanisme d'ionisation.

Les circonstances qui peuvent amener l'ionisation d'un gaz sont fort nombreuses, c'est ainsi par exemple qu'une élévation de température, si elle est suffisante, peut amener cet accident. Par exemple, les atomes qui constituent la matière du centre des étoiles (et de notre soleil) sont *complètement ionisés*, c'est-à-dire qu'ils ont perdu *tous* leurs électrons. Encore faut-il dire que la température qui règne en ces endroits est de l'ordre de 50 à 100 millions de degrés centigrades...

Un champ électrique intense peut aussi amener l'ionisation. Mais la cause la plus commune est le passage d'un projectile électrisé à travers l'atome. C'est justement ce qui se produit dans le cas que nous étudions. Les chocs se produisent entre les atomes et les électrons issus de la cathode et attirés par l'anode. Pour que l'ionisation s'accomplisse, il faut que l'énergie du corpuscule-projectile soit au moins égale à celle que possède l'électron sur son orbite. Il faut donc qu'il ait subi l'accélération provoquée par une certaine différence de potentiel. C'est justement ce qui traduit la courbe de la figure II. Il n'y a pas d'ionisation au-dessous du point A...

Action des ions.

Pourquoi la présence des ions fait-elle brusquement monter l'intensité, ou en d'autres termes, par quel mécanisme peuvent-ils supprimer la charge d'espace ? C'est un fait général que les tubes à gaz peuvent fournir des intensités beaucoup plus grandes avec des faibles chutes de tensions.

Pour expliquer cela, les choses les plus fantaisistes ont été proposées, écrites et imprimées... On a dit, par exemple, que les ions plus gros que les électrons, pouvaient transporter davantage d'électricité... C'est faux, puisque généralement, leur charge est égale à celle d'un électron.

On a dit aussi que les ions transportaient du courant en se déplaçant en sens inverse des électrons et qu'on pouvait ainsi arriver à un débit plus important. C'est encore faux... Certes, en *principe*, les ions sont mobiles. D'ailleurs le mot « ion » ne veut-il pas dire « voyager ? » Mais, en pratique, ils ne bougent guère. Ils sont beaucoup trop lourds pour cela.

C'est ainsi, pour citer des chiffres précis, que l'ion mercure (masse atomique 200) pèse 400.000 fois plus qu'un électron. Placé dans un même champ électrique, il se déplacera $\sqrt{400.000}$ ou 630 fois moins vite qu'un électron... ce qui revient à dire que si le courant électronique est de 1 A les ions ne participent directement à l'action que pour $1/630$ d'ampère... c'est-à-dire une quantité négligeable... Ce n'est donc pas encore cela l'explication...

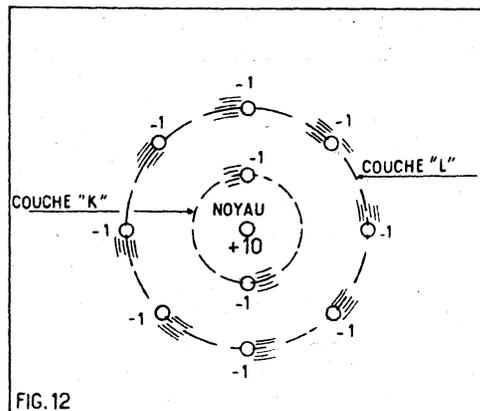


FIG. 12

FIG. 12. — Un atome de néon. La charge négative des dix électrons planétaires neutralise la charge positive du noyau.

Les ions sont des agents de la circulation.

L'explication cherchée, nous la trouverons précisément dans l'immobilité des ions, dans leur inertie. Ils sont pratiquement immobiles dans la décharge et, dans ces conditions, jouent le même rôle que la grille positive du tube bigrille (voir plus haut). Ils sont répartis dans l'espace comme des centres positifs qui neutralisent l'action répulsive des électrons. Grâce à son immobilité, un seul ion positif peut neutraliser plusieurs électrons en mouvement. C'est ainsi que Langmuir a calculé qu'un seul ion mercure peut neutraliser l'action de deux cent vingt-neuf électrons...

La présence des ions permet de faire tenir beaucoup plus d'électrons dans un même volume d'espace. En d'autres termes, elle permet de multiplier le nombre des porteurs de charge actifs. Ainsi, les ions agissent exactement comme les agents de la circulation que l'on place aux carrefours, dans les voies à grande circulation.

Ils permettent d'accélérer le débit tout en demeurant complètement passifs... La simple présence d'un agent incite l'automobiliste à respecter le code de la route...

Les limites du courant.

Sur la figure 11 nous avons supposé que la saturation se produisait au point B. Mais s'il s'agissait d'une cathode moderne à oxydes, il n'y aurait pas de saturation et l'intensité pourrait atteindre d'énormes valeurs...

En réalité, il faudrait, dans ce cas, prévoir une limite. Nous venons de voir, en effet, que le courant est *purement électronique* et que la composante ionique est parfaitement négligeable, c'est donc pratiquement toujours la cathode qui fournit l'intensité demandée... Or, le constructeur du tube a toujours soin de préciser quelles sont les limites d'une cathode donnée.

Dans certaines circonstances, il semble pourtant qu'on puisse dépasser cette limite... On utilise alors le phénomène d'ionisation « par choc ». L'ionisation de l'atmosphère intense libère de nouveaux électrons qui viennent augmenter l'intensité. Mais il en résulte alors un excès de chute de tension dans le tube. Les ions peuvent, dans ces conditions acquérir une certaine vitesse. Mais, se déplaçant en sens contraire des électrons, ils viennent bombarder la surface de la cathode...

Bien que la masse de ces projectiles soit très petite, ils peuvent cependant avoir une action mécanique qui se traduit par la désagrégation des matériaux actifs qui recouvrent la cathode. Nous pouvons conclure de tout cela qu'il faut bien se garder de demander aux tubes à gaz une intensité plus grande que ne l'indique le constructeur...

La décharge est un arc.

De quelle nature est la décharge lumineuse qui se produit dans un tube à gaz ? Une étude complète nous montrerait qu'il s'agit d'un *arc électrique*... Cela peut surprendre ceux qui s'imaginent que l'arc est exclusivement le phénomène brillant qu'on peut faire apparaître entre deux bâtons de charbon... Mais il en est cependant bien ainsi.

Or, un arc électrique présente une *résistance négative*. Cela veut dire qu'une *augmentation* d'intensité a pour conséquence une *diminution* de la chute de tension dans la décharge. Si la résistance totale du circuit est faible, un véritable effet de « boule de neige » ou « d'avalanche » peut se produire : toute augmentation d'intensité entraînant une réduction de chute de tension... et, par conséquent une nouvelle augmentation d'intensité jusqu'à ce que mort s'ensuive.

Quand on emploie des tubes à gaz, il faut donc les protéger, eux-mêmes, contre leurs propres excès...

Conclusion.

Nous pensons que l'étude précédente permettra à nos lecteurs de mieux comprendre ce qui se passe dans un redresseur à gaz ou dans un thyatron. Peut-être certains lecteurs se demanderont-ils pourquoi on n'a pas cherché à étendre les avantages d'une atmosphère aux tubes amplificateurs utilisés dans les récepteurs ? Nous répondrons d'un mot à cette question : l'ionisation n'est pas un phénomène instantané. Il faut un certain délai pour ioniser une atmosphère... et il faut le même délai pour assurer la *désionisation*... Il ne saurait donc être question d'employer les tubes à gaz au-delà de quelques milliers de périodes par seconde.

ROGER DAMAN.

Vient de paraître :

LES CAHIERS DE

SYSTÈME "D"

Numéro 14

MODÈLES RÉDUITS
et JOUETS

- Fusée Jupiter "C"
- Carabine à air comprimé
- Micro-moteur électrique
- Jeu de spiro-balle
- Avion piloté à distance
- Voiture à vapeur Stanley 1909
- Ford Futura

etc...

Prix : 200 francs

Adressez commandes à **SYSTÈME « D »**, 43, rue de Dunkerque, Paris-X^e, par versement à notre compte chèque postal : Paris 259-10, en utilisant la partie « correspondance » de la formule du chèque.

Ou demandez-le à votre marchand de journaux qui vous le procurera.

L'ÉMISSION

Par L. CHRÉTIEN, Ingénieur E. S. E.

Nos deux précédents articles étaient consacrés à l'étude générale des ondes modulées en fréquence. Le but que nous voulons atteindre est de recevoir les émissions dans les meilleures conditions possibles. Toutefois, il nous semble indispensable d'expliquer à nos lecteurs comment sont obtenues les émissions modulées

en fréquence. Il ne s'agit pas ici d'entrer dans tous les détails techniques de la construction d'un émetteur, mais, simplement, d'exposer les principes généraux.

C'est de cette seule manière que nous pourrions faire apparaître certains avantages de ce procédé.

Les conditions à respecter

Il n'est sans doute pas inutile de rappeler brièvement ici les conditions essentielles imposées par la modulation de fréquence :

a) L'amplitude des oscillations doit demeurer constante ;

b) La variation de fréquence instantanée doit s'effectuer au rythme du courant de modulation ;

c) La déviation de fréquence doit être proportionnelle à l'intensité du courant de modulation. Elle doit pouvoir atteindre ± 75 kHz, de part et d'autre de la fréquence centrale ;

d) Cette dernière doit demeurer rigoureusement fixe si l'on veut obtenir une modulation de bonne qualité.

Emploi d'un microphone électrostatique.

Le microphone électrostatique est composé de deux armatures métalliques mises en vibration par le phénomène sonore. C'est un condensateur dont la capacité varie au rythme des sons qui le frappent. Ainsi, on pourrait être tenté de réaliser directement la modulation comme nous l'indiquons sur la figure 1.

Le tube est monté en auto-oscillateur dont le circuit accordé principal comporte l'inductance L accordée par le condensateur électrostatique Cm. L'entretien des oscillations est assurée par le couplage M. Toute variation de Cm se traduit par une variation de fréquence produite.

Le système est donc très simple, mais il demeure tout à fait théorique. La déviation de fréquence ainsi obtenue serait tout à fait insuffisante. De plus, il y aurait beaucoup d'autres inconvénients. Un système beau-

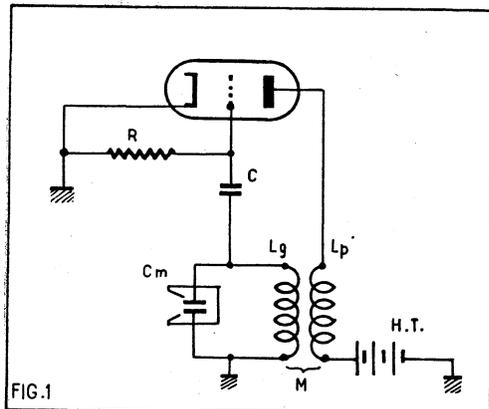


FIG. 1. — Le condensateur d'accord est remplacé par un microphone condensateur ou microphone électrostatique. Le schéma demeure théorique parce que les déviations de fréquence que l'on peut obtenir ainsi demeurent beaucoup trop faibles.

coup plus intéressant est donné sur la figure 2. Cette fois, le condensateur microphonique est utilisé dans un circuit couplé inductivement. Les déviations de fréquence obtenues peuvent être beaucoup plus considérables si les différents éléments du circuits sont correctement déterminés.

L'entretien des oscillations est ici assuré par le couplage entre les enroulements de grilles Lg et de plaque Lp. Le montage est symétrique, ce qui permet de réduire notablement la distorsion. Le microphone est shunté par une inductance La destinée à obtenir l'accord dans la gamme où l'on veut transmettre. Il ne saurait être ici question d'obtenir cet accord au moyen d'un condensateur car la capacité en parallèle, avec celle du microphone, réduirait considérablement la sensibilité de l'arrangement.

Les variations apportées par le microphone ont d'autant plus d'action que la capacité totale est plus petite. Il faut donc que la seule capacité en circuit soit celle du microphone, les autres capacités inévitables étant réduites au minimum.

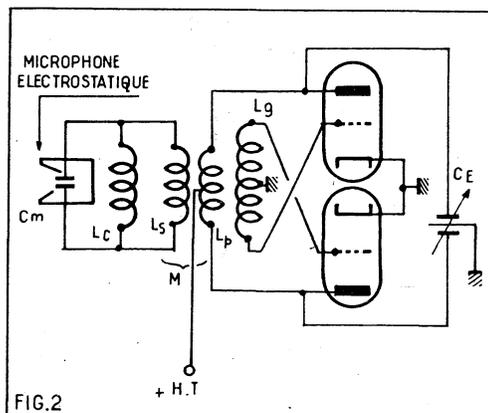


FIG. 2. — C'est le même principe que sur la figure 1. Mais cette fois, l'action du microphone est beaucoup plus considérable si les différents éléments du circuit sont correctement déterminés. Il faut, en particulier, que le couplage soit aussi serré que possible.

Il faut que l'impédance reportée à l'enroulement primaire soit inductive pour la fréquence de fonctionnement. La fréquence produite par les tubes oscillateurs sera déterminée par le condensateur C et par la réactance de la circuit couplé introduit par l'intermédiaire du couplage M qui doit être aussi serré que possible.

On peut montrer que la variation de réactance introduite dépend du carré de M et de la fréquence produite.

Ce système introduit une certaine distorsion qui peut être rendue négligeable. On peut toutefois obtenir une qualité suffi-

sante pour être qualifiée de « Haute fidélité ».

De toutes manières, le procédé est très simple et peut être facilement adapté à des transmetteurs à faible portée du type « walkie-talkie » par exemple...

Tube à réactance.

Le tube électronique est un élément merveilleux que l'on peut mettre à toutes les sauces. Il est possible de lui faire jouer tous les rôles : amplificateur, atténuateur, modulateur, oscillateur, etc... On peut aussi en faire, à volonté, l'équivalent d'un condensateur ou d'une inductance et qui plus est, rendre ces éléments variables.

C'est ainsi, par exemple, que dans la figure 3, le tube ne comporte comme une capacité. Il est très facile d'en donner une démonstration. Si l'on suppose que les pertes dans le circuit accordé LC sont négligeables, les intensités dans les deux éléments L et C sont en opposition et elles sont toutes deux décalées de 90° par rapport à la tension. Il y correspond le diagramme de la figure 4, Ic étant l'intensité dans le condensateur, Ie l'intensité dans l'inductance et V la tension aux bornes du circuit.

Les éléments RI et CI (figure 3) sont choisis pour que la réactance de CI soit négligeable par rapport à celle de RI. Il en résulte que la tension appliquée à la grille est décalée de 90° par rapport à celle du circuit accordé. En conséquence, le courant d'anode est en phase avec l'intensité dans le condensateur. Tout se passe donc finalement comme si l'intensité dans le condensateur était augmentée, c'est-à-dire

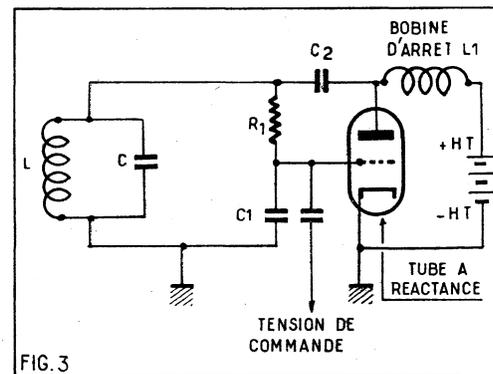


FIG. 3. — Le tube électronique se comporte comme un condensateur. Il est facile de montrer (voir fig. 4) que la composante variable du courant d'anode du tube est en phase avec le courant qui traverse C. En conséquence, tout se passe comme si C avait une plus grande valeur. En modifiant l'intensité d'anode, on fait varier la capacité apparente supplémentaire.

comme si sa capacité était plus grande, mais l'augmentation de courant anodique est déterminée par la pente du tube. Il suffit donc de faire varier la pente pour faire varier la grandeur de la capacité apparente mise en parallèle avec le circuit. Ainsi, le tube électronique est converti en un condensateur variable... On pourrait d'ailleurs, par un simple changement de connection, faire fonctionner le tube comme une inductance variable.

Réalisation.

Pour faire varier la pente du tube, il suffit d'utiliser un point de fonctionnement situé dans une partie coudée de la caractéristique et d'agir sur la polarisation. Toutefois, en pratique, il est beaucoup plus intéressant de remplacer le tube triode à réactance variable par un tube multielectrode : pentode, hexode, octode...

La tension de commande est appliquée sur une électrode et l'on fait varier la pente en agissant sur la tension d'une autre électrode. On obtient ainsi une séparation beaucoup plus complète des fonctions et les résultats sont meilleurs. A titre documentaire, nous donnons figure 5 un montage utilisant un tube hexode (EH2 ou 6L7). La variation de capacité est obtenue en faisant agir les tensions de modulation sur l'électrode g3. Il n'y a aucune couplage électrostatique parasite entre g1 et g3 grâce à la présence de la grille double g2 g4 qui sert d'électrode d'accélération.

Applications des tubes à réactance.

Le tube à réactance peut avoir de très nombreuses applications pratiques en dehors de celle que nous étudions aujourd'hui. Il y a en effet, de nombreux circuits dans lesquels il est intéressant de faire varier la fréquence d'accord d'un circuit au moyen d'une variation de tension.

On peut, par exemple, réaliser l'accord automatique des circuits d'un récepteur. Le tube de glissement (ou à réactance) agit alors simplement sur la fréquence des oscillations locales d'un appareil à changement de fréquence. La tension de commande est obtenue au moyen d'un discriminateur.

Le même procédé permet de réaliser des récepteurs panoramiques, c'est-à-dire permettant de connaître toutes les émissions occupant une certaine gamme, en examinant simplement l'écran d'un tube à rayons cathodiques. La tension de commande est alors simplement fournie par la tension de balayage.

On peut aussi réaliser des wobblateurs ou traceurs de courbes.

Applications à la modulation de fréquence.

L'inconvénient de ce procédé, c'est, d'abord, qu'il ne peut pas fournir directement des variations de fréquence assez grandes. Ensuite, la capacité fictive constituée par le tube électronique est fonction des tensions d'alimentation. Toute variation, même très faible, des tensions d'alimentation se traduira par une variation de fréquence. Or, nous l'avons déjà signalé, il est indispensable que la fréquence centrale soit parfaitement stable. Le remède est ici, de stabiliser les tensions d'alimentation. C'est une complication qui ne peut être adoptée que dans des émetteurs spéciaux.

Une solution plus économique consiste à utiliser deux tubes à réactance montés symétriquement de telle manière que les variations d'alimentation soient annulées par les réactions des deux tubes.

Une autre difficulté vient du fait que le tube à réactance se comporte en réalité

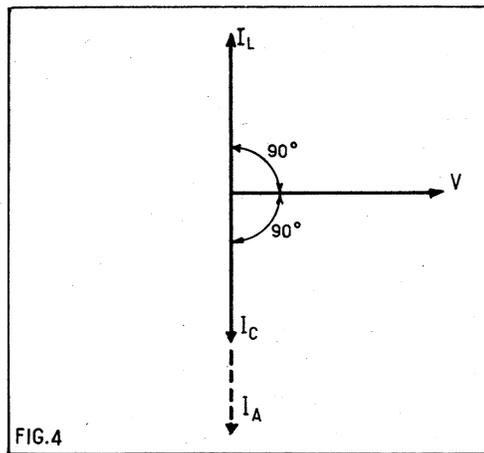


FIG. 4.

FIG. 4. — I_L est le courant dans l'inductance L (fig. 5), I_C est le courant dans le condensateur. Ces courants sont exactement en opposition si l'on suppose les pertes négligeables dans le circuit. Le courant d'anode, en phase avec la tension de grille, est I_A . Il est donc en phase avec I_C .

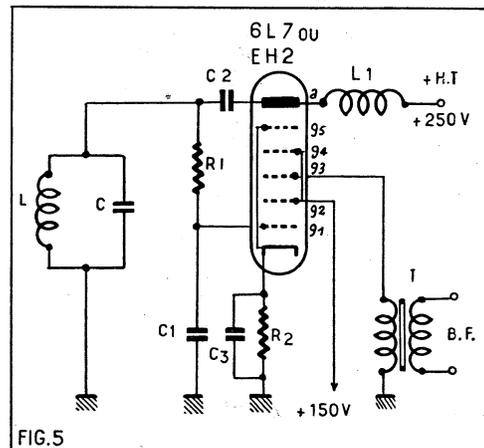


FIG. 5.

FIG. 5. — Une réalisation pratique d'un tube à réactance. On utilise un tube hexode EH2 ou 6L7. Il est alors facile de faire varier la pente en agissant sur la tension de la grille de commande auxiliaire g3. On obtient ainsi des variations de la fréquence d'accord du circuit LC.

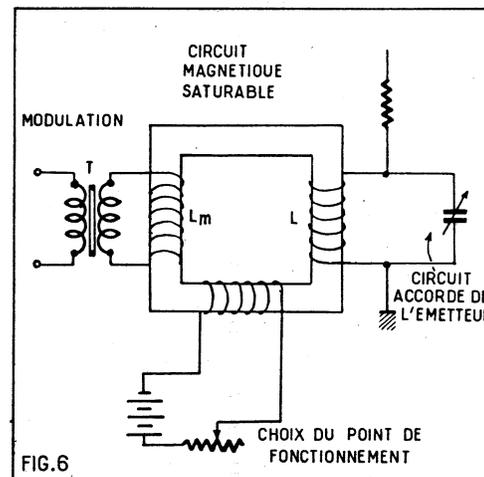


FIG. 6.

FIG. 6. — La grandeur de l'inductance L dépend de la perméabilité du circuit magnétique en ferrite. Mais cette perméabilité varie au rythme de la modulation grâce à la présence de l'enroulement I_m parcouru par le courant de modulation. Ce schéma très simple peut être utilisé dans des émetteurs de petite puissance (walkie-talkie, par exemple).

comme un condensateur variable en série avec une résistance variable. Il en résulte que la modulation de fréquence est toujours accompagnée d'une modulation d'amplitude parasite qu'il faut faire disparaître par la suite.

Modulation par variation de perméabilité magnétique (fig. 6).

On peut constituer aujourd'hui des inductances destinées à fonctionner en très haute fréquence, comportant un circuit magnétique en ferrite. Les pertes sont très faibles. Mais la perméabilité de la ferrite varie énormément avec l'intensité de champ. En d'autres termes, elle présente exactement les mêmes phénomènes de saturation que le fer.

On peut, dès lors, imaginer un système très simple de modulation dont le principe est indiqué figure 6. Le circuit accordé de l'émetteur comporte une inductance L bobinée sur un noyau de ferrite. Mais on peut faire varier la perméabilité du noyau en fonction des courants de modulation par l'intermédiaire du transformateur T . Toute variation de perméabilité se traduit par une variation d'inductance et, en conséquence, de la fréquence. On peut régler le point correct sur la courbe de perméabilité au moyen de la résistance variable R .

Ce système ne peut encore convenir que pour des émetteurs peu puissants et destinés à fournir des émissions d'une qualité assez faible. Il ne peut fournir que des excursions de fréquence assez faibles. Si l'on voulait augmenter exagérément la variation de fréquence, il y aurait production d'une modulation d'amplitude parasite.

Principe des émetteurs de haute qualité pour la radiodiffusion.

Quand il s'agit de produire des ondes modulées en fréquence, destinées à la radiodiffusion, il faut que certaines conditions d'impératives énoncées au début de cet article soient parfaitement respectées :

La plupart des dispositifs que nous venons de décrire ne permettent pas d'atteindre de très grandes variations de fréquence. On peut tourner la difficulté de la manière suivante : Au lieu d'opérer la modulation directement à la fréquence de la transmission, on l'introduit à une fréquence beaucoup plus basse. Après quoi, on fait subir à l'ensemble une série de multiplications de fréquence pour l'amener à la valeur voulue. Il est bien évident que la fréquence centrale et les déviations de fréquences subissent la même multiplication.

Supposons — pour prendre un exemple — que nous opérons sur une fréquence initiale de 200 kHz pour obtenir finalement une fréquence de 80 MHz, c'est-à-dire de 80.000 kHz. Il faut obtenir une multiplication de $80.000/200 = 400$.

Ainsi, une déviation finale de 75 kHz — ne correspondra à l'origine, qu'à une déviation de $75.000/400 = 187,5$ Hz, qu'il est alors facile d'obtenir d'une manière parfaitement linéaire.

D'autre part, pour obtenir une fréquence centrale parfaitement stable, on utilisera un oscillateur piloté par cristal de quartz. Ainsi, aucune variation ne sera possible. Il peut d'ailleurs sembler légèrement paradoxal de stabiliser la fréquence d'un émetteur dont il faut cependant faire varier... la fréquence. Mais il en est bien ainsi...

Principe de la modulation système « Armstrong ».

Le procédé utilisé par Armstrong, le promoteur de la modulation de fréquence, consiste à partir d'une modulation de phase qui est transformée en modulation de fréquence au moyen d'un filtre simple (voir nos premiers articles).

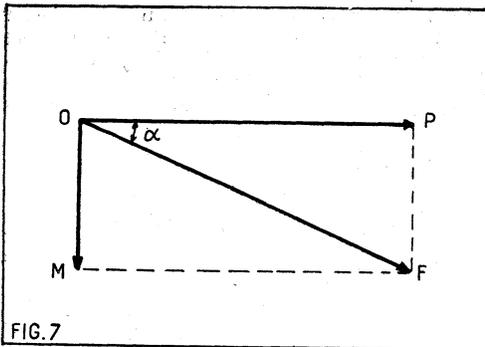


FIG. 7. — *OP* est la fréquence centrale produite par un oscillateur stabilisé par quartz. *OM* est une composante déphasée de 90°, obtenue en opérant une modulation d'amplitude de la fréquence centrale *OP*. Si α demeure petit (inférieur à 30°) la longueur *OF* est très peu différente de *OP*.

La fréquence centrale, stabilisée par quartz est représentée par *OP* sur la figure 7. On la superpose avec une composante de modulation *OM* qui est décalée de 90°. La composante est *OF*. On voit ainsi qu'elle a tourné d'un certain angle α . Si α demeure petit, on peut admettre que la longueur *OF* est très peu différente de *OP*. D'ailleurs, on peut éviter toute variation d'amplitude en « écrétant » la tension ainsi obtenue.

Emploi d'un modulateur équilibré.

Le vecteur *OM* représente uniquement les composantes utiles d'une modulation d'amplitude (nous écrivons bien : d'amplitude) ou, si l'on préfère, ce que nous avons appelé, dans les articles précédents, les bandes latérales, à l'exclusion de la fréquence porteuse.

Il s'agit donc d'utiliser un type tout à fait spécial de circuit qui est un modulateur équilibré dont la figure 8 donne le principe de base.

Les courants de modulation sont transmis en opposition de phase aux grilles de *T1* et *T2*, exactement comme s'il s'agissait d'une amplificateur symétrique. Ce résultat est obtenu grâce au transformateur de modulation *TM* dont le secondaire comporte une prise médiane.

L'onde porteuse est appliquée en phase aux grilles des deux tubes, par l'intermédiaire du transformateur à haute fréquence *THF*. La modulation s'opère dans les deux tubes en choisissant un point de fonctionne-

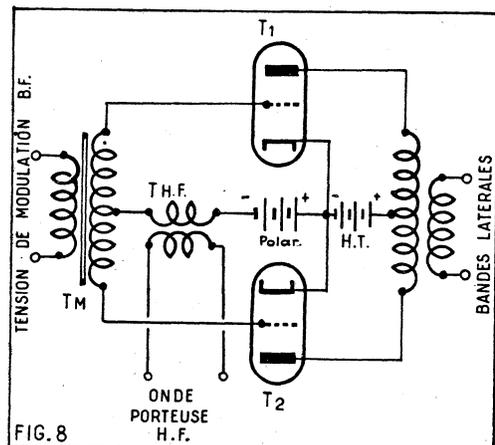


FIG. 8. — Principe du modulateur équilibré. Ce circuit fournit les bandes latérales d'une émission modulée en amplitude et élimine l'onde porteuse. C'est un tel montage qui donne la composante *OM* de la figure 7 après une rotation de phase de 90°.

ment convenable pour le réglage de la tension de polarisation.

Le transformateur placé dans le circuit d'anode est encore, lui aussi, monté comme un transformateur symétrique. En conséquence, les composantes de l'onde porteuse, qui sont en phase, vont s'annuler réciproquement. Mais les composantes de modulation vont simplement s'ajouter et seront recueillies entre les bornes de sortie.

L'onde porteuse qui sert à la production des bandes latérales, est fournie par l'oscillateur à quartz qui produit également la fréquence centrale. Les deux fréquences sont donc ainsi rigoureusement égales. La liaison entre la sortie du modulateur et le circuit de modulation de fréquence comporte un ensemble amenant une rotation de phase de 90°.

Modulation à bas niveau.

Le système fournit en réalité une modulation de phase. Pour convertir celle-ci en véritable modulation de fréquence, il faut atténuer les composantes à fréquences élevées de la modulation par une liaison comme celle que nous indiquons figure 9. On calcule *R* et *C* de manière à conserver la préaccentuation nécessaire (voir précédent article).

Contrairement à ce qui se produit dans les émetteurs à modulation d'amplitude, la modulation est, ici, introduite dans les

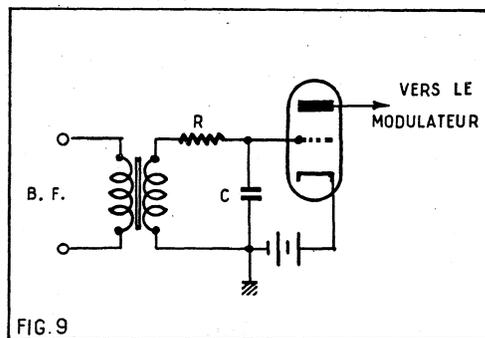


FIG. 9. — Placé en avant du circuit modulateur, ce circuit permet de convertir la modulation de phase en une véritable modulation de fréquence. Son action dépend de la constance de temps *RC*.

étages à très faible niveau. C'est donc un avantage considérable.

A la suite de l'étage producteur de fréquence centrale et de modulation, sont placés les étages amplificateurs et multiplicateur. Tous les étages fonctionnent en haute fréquence. La multiplication de fréquence est obtenue très simplement en utilisant les harmoniques, dont l'amplitude est ici très grande, car il s'agit d'amplification non linéaire, dite en classe *C*. La disposition de base est indiquée figure 10. Il faut prévoir une multiplication progressive car l'amplitude des harmoniques devient de plus en plus faible à mesure que leur rang augmente.

Amplification en classe C.

L'amplification dite : en classe *C* n'est utilisée pratiquement que dans les oscillateurs ou dans les amplificateurs de haute fréquence destinés aux émetteurs. Elle est caractérisée par l'emploi d'une polarisation très supérieure à celle qui correspond à la coupure du courant d'anode. Par exemple, sur la figure 11, la coupure (cutt-off) correspond à la tension *OK*, alors que la polarisation du tube est *OL*. Il en résulte qu'en l'absence d'excitation de grille le tube amplificateur ne débite aucun courant d'anode.

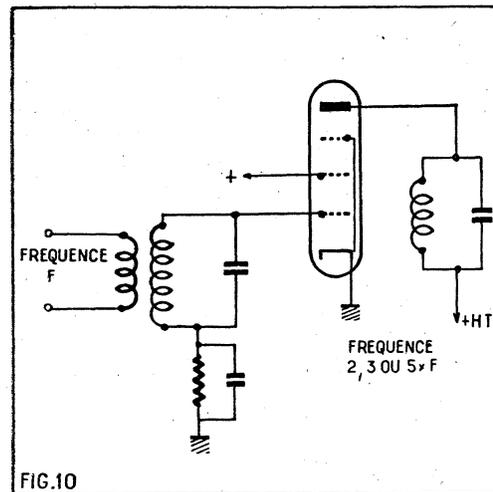


FIG. 10. — Principe d'un multiplicateur de fréquence. Le circuit d'anode est accordé sur un harmonique de la fréquence d'accord du circuit de grille. Le tube est réglé pour fournir une très forte distorsion (classe *C*).

Mais la tension d'attaque de grille présente une amplitude suffisante, non seulement pour déclencher le passage courant d'anode, mais même pour rendre la grille notablement positive. Ainsi, pour cette raison, il y a toujours un courant de grille important quand un tube fonctionne en classe *C*... C'est le cas d'un tube producteur des oscillations locales dans un simple appareil récepteur, par exemple.

Toutefois, avec ce mode de fonctionnement, il y a nécessairement production d'une forte distorsion. Si la tension d'attaque est sinusoïdale, le courant d'anode ne peut pas l'être puisque l'alternance négative n'est pas transmise ainsi qu'une importante fraction de l'alternance positive. Sur la figure 2, les parties hachurées sont éliminées. C'est pour cette raison qu'il est impossible d'employer l'amplification en classe *C* quand il s'agit de courants de basse fréquence.

S'il s'agit de haute fréquence, l'inconvénient est éliminé si la charge de plaque est constituée par un circuit oscillant accordé sur la fréquence d'excitation de grille. Les oscillations propres du circuit reconstituent les parties manquantes, à condition que l'amortissement ne soit pas trop grand.

Le gros avantage du procédé, c'est que le rendement énergétique peut atteindre des valeurs fort intéressantes : de 80 à 90 % par exemple. Ce rendement dépend d'ailleurs de la puissance utile que l'on veut tirer du tube.

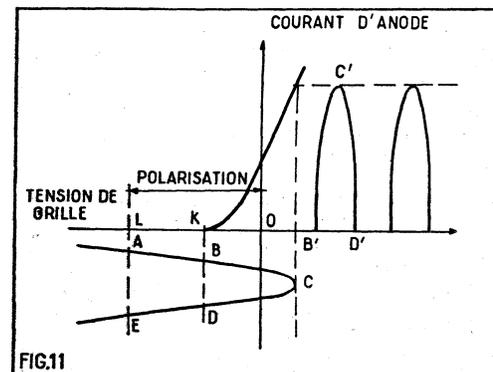


FIG. 11. — Fonctionnement d'un tube en classe *C*. La polarisation *OL* est très supérieure à la tension de coupure *OK*. Toutefois l'amplitude du signal est assez grande, non seulement pour déclencher le courant d'anode, mais même pour rendre la grille positive. Le courant d'anode est constitué par des impulsions.

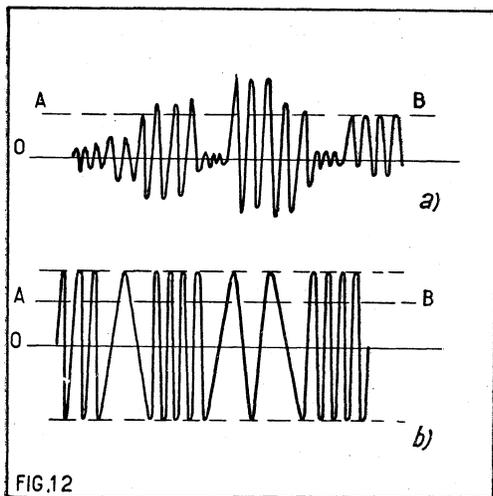


FIG. 12. — Des oscillations modulées en amplitude ne peuvent pas être amplifiées en classe C. En effet, tout ce qui est placé au-dessous de AB (voir fig. 10) n'est pas reproduit. En revanche, on peut amplifier en classe C des oscillations modulées en fréquence (b) car l'amplitude est rigoureusement constante.

Mais il est évidemment impossible d'utiliser l'amplification en classe C pour des courants de haute fréquence *modulés en amplitude*. Il suffit de se reporter à la figure 12 pour le comprendre. Si A B représente l'amplitude minimum nécessaire pour déclencher le courant d'anode (AB sur la figure 11), il est évident que tout ce qui se trouve au-dessous de ce niveau ne sera pas reproduit. En revanche, s'il s'agit d'une modulation de fréquence, l'amplitude demeure constante, aucune distorsion ne se produit (126).

C'est précisément ce qui, en modulation de fréquence, permet d'introduire la modulation dans les étages à bas niveau et de profiter des avantages considérables de l'amplification en classe C.

De plus, le courant d'anode est nécessairement très riche en harmonique, puisqu'il est constitué par des impulsions. Il comporte les composantes 2F, 3F, 4F, etc. Si l'on veut sélectionner une de ces composantes, il suffit de disposer un circuit convenablement accordé dans l'anode du tube. Ainsi, un multiplicateur de fréquence c'est tout simplement un étage qui fonctionne en classe C. Toutefois, dans ce cas, le rendement est nécessairement moins élevé.

Dans les étages à très haute fréquence, on emploie l'amplification avec grille à la masse (fig. 13), qui évite la neutrodynamie. On utilise pour cela des tubes spéciaux.

Dans un émetteur utilisant la modulation d'amplitude, la puissance fournie par l'étage varie avec la profondeur de modulation. Il faut donc que le tube puisse supporter la puissance maximum correspondant à une modulation de 100%. Au contraire, dans la modulation de fréquence, la puissance demeure rigoureusement constante, puisque l'amplitude est invariable. Il est beaucoup plus facile, dans ces conditions, d'obtenir le meilleur rendement pour tous les étages.

La figure 14 résume tout ce qui vient d'être passé en revue précédemment.

Propagation des ondes modulées en fréquence.

Ce n'est pas parce qu'une onde est modulée en fréquence qu'elle se propage d'une manière différente... Il faut seulement noter qu'elle couvre une bande de fréquences considérable : 200 kHz, s'il s'agit de transmission de haute qualité comme celles de la radiodiffusion. Or, il est bien évident

que la probabilité d'un « accident » de propagation est dix fois plus grande dans une bande de 200 kHz que dans une bande de 20 kHz. Un « accident » de propagation se traduira nécessairement par l'absence de certaines composantes et par conséquent par de la distorsion.

Si l'on veut éviter, ou, du moins, rendre très peu fréquentes les anomalies de propagation, il faut que les variations de fréquence demeurent très faibles par rapport à la fréquence centrale. C'est une raison supplémentaire pour limiter l'emploi de la modulation de fréquence au domaine des ondes ultra-courtes.

En pratique, les émissions de radiodiffusion sont faites dans la bande II — primitivement destinées à la télévision — qui correspond à des fréquences de 80 à 100 MHz. Si la bande occupée par l'émission est de 200 kHz, la variation relative est de $100.000/200$, soit de $1/500$, ce qui peut être considéré comme négligeable. En fait, sauf à de très grande distance, la distorsion produite par la propagation est très rare.

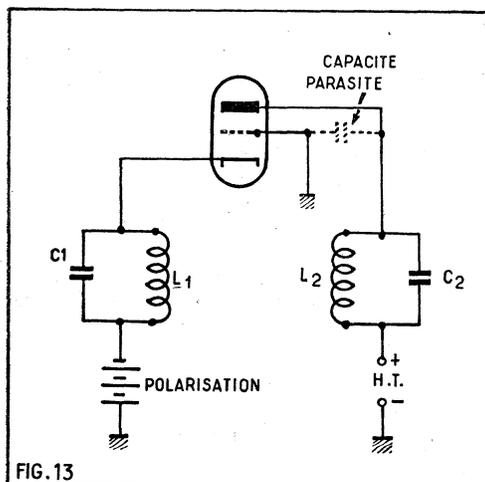


FIG. 13

FIG. 13. — Principe de l'amplification « grille à la masse ». La grille sert d'écran électrostatique entre le circuit d'entrée C1 L1 et le circuit de sortie L2 C2. La neutrodynamie est inutile car la capacité parasite du tube ne joue plus un rôle néfaste, elle est simplement en parallèle avec L2 C2.

Propagation de la bande II.

Tout ce que nous avons publié au sujet de la propagation des ondes de la télévision (bande I et bande III) peut s'appliquer au cas de la modulation de fréquence. Nous pouvons en résumer les principaux résultats de la manière suivante :

- a) Il est inexact d'admettre que les ondes

de la bande II se propagent comme des rayons lumineux. Il est fort heureux qu'il en soit ainsi, sinon il faudrait réaliser les conditions de visibilité entre l'émetteur et le récepteur. En fait, des portées beaucoup plus grandes peuvent être réalisées. La situation du radiateur d'ondes et celle de l'antenne réceptrice sont évidemment des éléments déterminants. La portée utile d'un émetteur comme celui de Paris est comprise entre 50 et 75 kilomètres. Il faut bien comprendre ici le mot « utile ». On peut, par exemple, recevoir à Paris certaines émissions allemandes. Mais il ne s'agit plus alors de portée « utile » car la qualité de la réception n'est pas celle qu'on est en droit d'attendre d'émissions en modulation de fréquence ;

b) Les ondes du canal II se réfléchissent contre des obstacles importants. Il est donc possible de recevoir simultanément la composante directe et l'onde réfléchie. Celle-ci présente un certain retard. Il est résulte un signal d'interférence généralement à basse fréquence, qui peut éventuellement être gênant.

Le remède est le même qu'en télévision : il faut utiliser l'effet directif d'un collecteur d'onde convenable pour éliminer l'onde indirecte.

Il faut noter également que les réflexions contre des objets mobiles, comme des avions, peuvent provoquer des troubles passagers. Cet effet se produira avec d'autant plus d'intensité que l'intensité du champ de réception sera relativement plus faible au niveau du sol.

Polarisation des ondes.

Nous rappelons aux lecteurs de *Radio-Plans* qu'une onde électromagnétique peut être considérée comme résultant de la combinaison de deux champs de forme perpendiculaire, l'un magnétique, l'autre électrique. Par définition, le plan de polarisation est déterminé par le plan du vecteur électrique.

Ainsi l'onde émise par l'émetteur de télévision de Paris est dite polarisée horizontalement parce que le vecteur électrique est horizontal. C'est la constitution géométrique de l'antenne d'émission qui détermine la direction de polarisation.

En conséquence, suivant la construction de l'antenne, les ondes modulées en fréquences peuvent être émises en polarisation verticale ou horizontale.

La théorie et la pratique sont d'accord sur le fait que la polarisation horizontale présente le maximum d'avantages pour réduire les réflexions parasites.

Dans le prochain article de cette série, nous étudierons les principes de la réception des ondes modulées en fréquence.

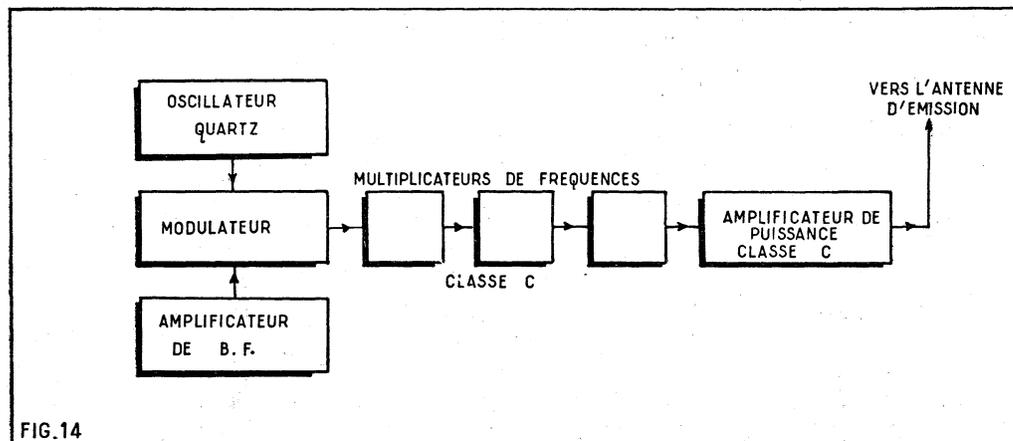


FIG. 14

FIG. 14. — Disposition synoptique d'un émetteur à modulation de fréquence.

RÉALISATION D'UN PETIT ÉMETTEUR A TRANSISTORS

par Lucien LEVEILLEY

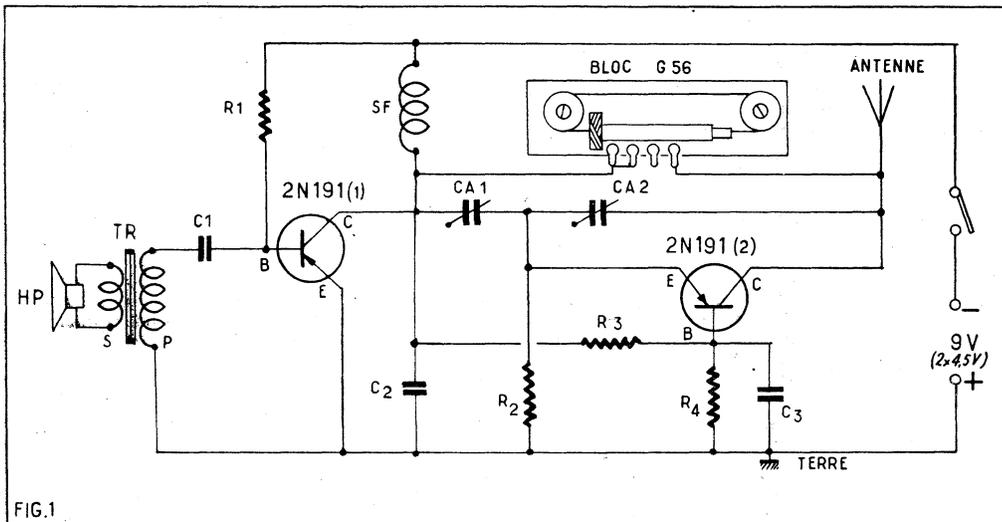


FIG.1

Résultats obtenus et utilisations possibles.

Ce petit émetteur que nous avons réalisé et mis au point étant à transistors et sa consommation totale n'étant que de 2 mA sous 9 V, il ne faut pas en espérer une portée supérieure à une dizaine de mètres (de ce fait son utilisation n'est pas soumise aux règles des stations d'amateurs et il n'est pas nécessaire d'avoir une licence). Pour nos essais nous avons utilisé une antenne intérieure de 4 m de longueur et une prise de terre (pour l'émission en phonie). Pour la réception, nous avons utilisé un petit récepteur équipé d'un cadre au ferrocube et de 3 transistors seulement (montage en Reflex — 1 transistor haute fréquence + 1 diode au germanium + 2 transistors basse fréquence). En petit haut-parleur et en phonie nous recevons sur ce petit récepteur, l'émetteur en question dans un rayon d'une dizaine de mètres, cadre récepteur très correctement orienté. L'utilisation d'une antenne plus grande à l'émission n'améliore pas les résultats, bien au contraire... car elle se trouve insuffisamment chargée.

Ces « petits » résultats permettent tout de même les applications pratiques, extrêmement intéressantes suivantes : 1° communication d'une pièce d'habitation à l'autre ; 2° en camping, communication d'une tente à l'autre ; 3° ce petit émetteur à transistors a un intérêt pédagogique certain, comme appareil expérimental ou de démonstration. Toutes ces applications demeurant strictement dans le domaine privé, et ne portant pas préjudice à des tiers, nous vous rappelons à nouveau qu'une licence n'est pas nécessaire pour son utilisation.

Pièces détachées utilisées.

Notre émetteur utilise 2 transistors (1 comme modulateur et 1 comme oscillateur). Ces 2 transistors sont des 2N191. Bien qu'il soient du type basse fréquence, ils fonctionnent parfaitement bien en modu-

lateur et en oscillateur sur la gamme petites ondes. Le bloc oscillateur utilisé... est ce bon vieux bloc d'accord G56 fort connu à noyau plongeur. Nous n'en n'utilisons que le bobinage petites ondes. Il se comporte merveilleusement bien dans cette « fonction » inédite (...pour lui !). On « figrole » son réglage à l'aide de 2 condensateurs ajustables à air de 60 pF chacun (fig. 3).

Comme microphone, nous utilisons un petit haut-parleur dynamique à aimant permanent (un Audax type TA6A à membrane en plastique de 6 cm de diamètre). Comme transformateur d'adaptation à la base du transistor modulateur, un transfo de sortie Audax, type 37-44 de 2.000 Ω d'impédance primaire. Du fait de sa membrane en plastique, du très petit diamètre de celle-ci, 6 cm, et du champ très élevé dans l'entrefer de son aimant, 9.000 gauss, ce petit haut-parleur utilisé en microphone se révèle extrêmement sensible. Sa musicalité est bonne, à condition de ne pas parler trop fort, ni trop près de la membrane. L'interrupteur général d'alimentation R est simplement constitué par une petite lamelle de cuivre « récupérée » sur une pile de poche hors d'usage ; une vis à métaux de 3 x 10 en cuivre avec son écrou, sert d'axe à cette lamelle et une autre vis à métaux identique sert de plot et permet de réaliser un interrupteur véritablement miniature et fort peu coûteux. Personnellement, nous avons acquis la self de choc haute fréquence toutes ondes SF chez un de nos annonceurs spécialisé dans la vente des « surplus » alliés de la dernière guerre. La dite self a une résistance de 400 Ω en courant continu. Elle convient parfaitement pour l'usage auquel nous l'avons destinée. La seule modification à y apporter est de supprimer son blindage en cuivre ainsi que la résistance au graphite et le petit condensateur fixe qui shuntent son bobinage (ce bobinage est du type nid d'abeille et est tropicalisé). Enfin, pour le coffret nous avons utilisé une boîte en plexiglass... ayant contenu des bouillons en cubes. La dite boîte constitue un coffret transparent original et élégant.

Réalisation du châssis (fig. 4 et 5).

La réalisation de ce petit châssis est extrêmement simple et aisée, car il ne comporte aucune pièce métallique. Il est constitué par une plaquette en bakélite de 3 ou 4 mm d'épaisseur découpée et percée conformément aux cotes qui sont indiquées sur la figure 4. A défaut de plaquette de bakélite, vous pouvez utiliser du bois contre-plaqué de 4 mm d'épaisseur. Si vous optez pour cette deuxième solution, il vous faudra isoler électriquement les douilles ou vis à bornes, la douille qui par la suite servira à la connexion de l'antenne doit être tout particulièrement bien isolée électriquement. En ce qui nous concerne nous l'avons isolé à l'aide d'une pièce de

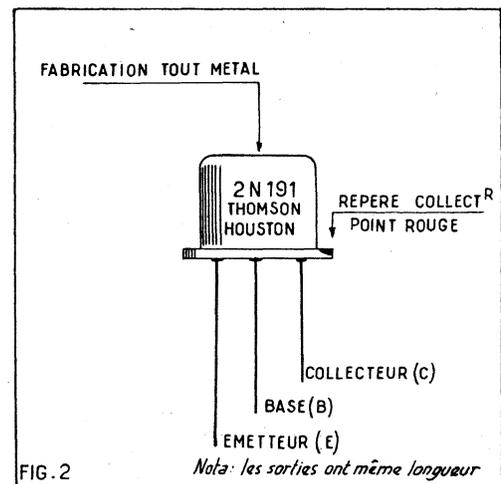


FIG.2

passage en stéatite (fig. 9). Il vous faudra également percer les trous destinés à recevoir les douilles ou les vis à bornes isolées, un peu plus grands que ceux indiqués sur la figure 4, car l'isolant des dites pièces nécessite un trou de passage plus grand, que lorsqu'elles ne sont pas isolées. La seule douille que l'on peut se dispenser d'isoler électriquement est celle où sera connectée par la suite la prise de terre. Ce devant du châssis étant terminé (fig. 4), on découpe dans du bois de 10 mm d'épais-

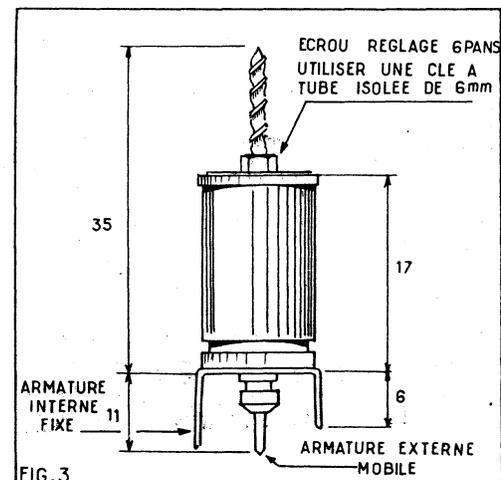


FIG.3

seur une petite planchette aux dimensions indiquées sur la figure 5. A l'aide de vis à bois de 3 x 16 à tête fraisée on visse le devant du châssis sur cette planchette. Enfin, sur le devant du châssis on fixe douilles, bornes, vis, interrupteur d'alimentation, bloc G56 et transformateur d'adaptation, haut-parleur microphone-base du transistor modulateur. Sur la planchette en bois de 10 mm d'épaisseur sont fixées à l'aide d'une bride les deux piles de poche de 4,5 V connectées en série, 9 V, ainsi que la self de choc SF (fig. 5). Le châssis est prêt à être câblé.

Câblage (fig. 1 et 8).

Chacune des cosses du secondaire S du transformateur TR sont connectées aux douilles ou bornes où seront connecté par la suite le microphone dynamique... constitué par le haut-parleur Audax type TA6A HP. Une cosse du primaire P du transformateur TR est connectée au pôle positif (+) de la pile 9 V. La cosse demeurant libre du primaire P est connectée au condensateur fixe au papier de 0,5 μ F C1. Le fil demeurant libre de ce condensateur C1 est connecté à la base B du premier transistor 2N191, ainsi qu'à la résistance miniature au graphite de 390.000 Ω , type 1/2 watt R1. Le fil demeurant libre de cette résistance R1 est connecté au pôle négatif (-) de la pile 9 V. L'émetteur E du premier transistor 2N191 est directement connecté au pôle positif de la pile. Le collecteur C du premier transistor 2N191 est connecté à la self de choc SF. La cosse demeurant libre de cette self est connecté au pôle négatif (-) de la pile. Le collecteur C de ce premier transistor est également connecté au bloc G56 (aux deux cosses les plus rapprochées de son bobinage nid d'abeille grandes ondes). Ce collecteur C du premier transistor est également connecté au condensateur fixe au papier de 50.000 pF C2. Le fil demeurant libre de ce condensateur est connecté au pôle positif (+) de la pile. Ainsi fait, la partie constituant le modulateur de l'émetteur est terminée, et il ne reste plus qu'à câbler comme suit la partie constituant l'oscillateur. L'armature interne fixe du condensateur ajustable de 60 pF CA1 est connectée au collecteur C du premier transistor. L'armature externe mobile de ce condensateur ajustable CA1 est connectée à l'armature externe mobile d'un deuxième condensateur ajustable de 60 pF CA2. L'armature interne fixe du condensateur ajustable CA2 est connectée à la douille ou borne antenne, ainsi qu'au bloc G56 (à la cosse la plus rapprochée de l'axe de commande de ce bloc). Ensuite, chacune

des deux armatures externes mobiles des deux condensateurs ajustables CA1 et CA2 sont connectées à l'émetteur E du second transistor 2N191. L'émetteur E de ce second transistor est également connecté à la résistance miniature au graphite de 10.000 Ω type 1/2 W R2. Le fil demeurant libre de cette résistance R2 est connecté au pôle positif (+) de la pile. La base B du second transistor est connectée à la résistance miniature au graphite de 3.300 Ω , type 1/2 watt R3. Le fil demeurant libre de cette résistance R3 est connecté au collecteur C du premier transistor. La base B du second transistor est également connectée à la résistance miniature au graphite de 10.000 Ω type 1/2 watt R4. Le fil demeurant libre de cette résistance est connecté au pôle positif (+) de la pile. D'autre part cette résistance R4 est encadrée d'un condensateur fixe au papier C3 de 100.000 pF. Tous les condensateurs fixes au papier utilisés dans ce montage sont du type tubulaire et peuvent être à faible isolement afin de tenir moins de place. Le faible courant utilisé, 9 V, les met à l'abri du « claquage ». Le collecteur C du deuxième transistor est connecté à la douille ou borne antenne. Sur le pôle négatif (-) de la pile est intercalé en série un interrupteur miniature unipolaire R. Le pôle positif (+) de la pile est connecté à la douille ou borne terre.

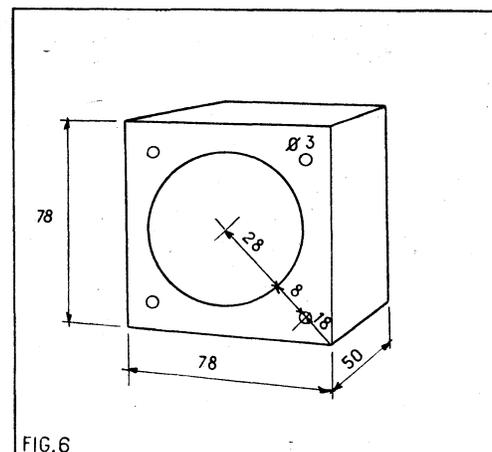


FIG. 6

avons essayé ce dispositif), mais un haut-parleur dynamique à aimant permanent puissant équipé d'une petite membrane en plastique de 6 cm de diamètre convient beaucoup mieux qu'un écouteur et donne de bien meilleurs résultats (à condition que son transfo ai une impédance primaire correcte, pour son adaptation au premier transistor, la dite impédance doit être de 2.000 Ω). Pour notre réalisation nous avons opté pour la meilleure « solution », c'est-à-dire la seconde.

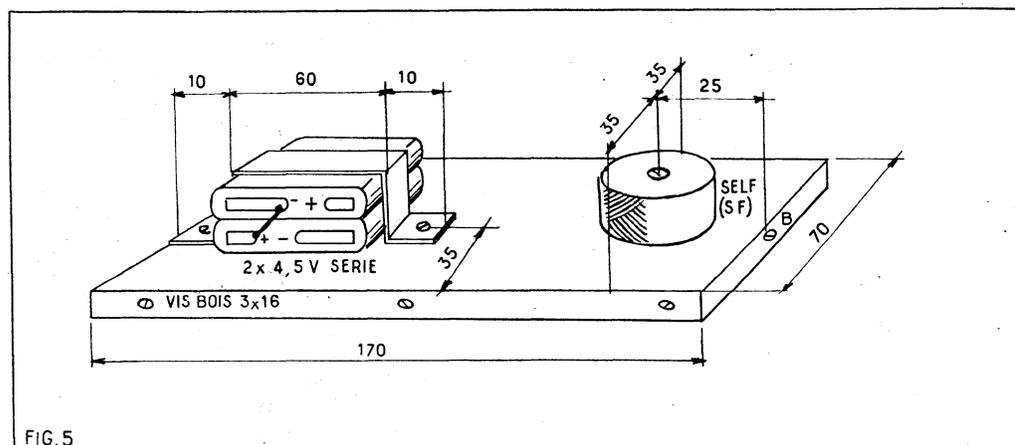


FIG. 5

Microphone (fig. 6 et 7).

Un microphone piézo-cristal ou à charbon est absolument inutilisable sur cet appareil, car il ne pourrait être correctement adapté à la base du premier transistor (transistor modulateur). Un simple écouteur de 2.000 Ω pourrait convenir (nous

L'aimant de ce haut-parleur est très puissant (champ dans l'entrefer 9.000 gauss) et associé à une très petite membrane, 6 cm de diamètre, qui en outre est en plastique, il constitue un excellent microphone dynamique, extrêmement sensible (un léger souffle sur la membrane... se transforme en bruit de tempête à la réception!) Il est nécessaire de ne pas parler trop fort ni trop près du microphone et de bien articuler les mots. Nous avons essayé de transmettre des disques de phono passés sur un électrophone (nous avons placé l'Audax TA6A, face au haut-parleur de l'électrophone et près de lui). L'expérience a fort bien réussi, mais nous avons été obligé de réduire considérablement le volume sonore du haut-parleur de l'électrophone. Il est nécessaire que ce petit haut-parleur microphone soit monté à demeure, dans un petit coffret en bois, de dimensions adéquates. Ce coffret est réalisé en bois contre-plaqué de 4 mm d'épaisseur. Il doit être entièrement fermé, sauf la face qui est du côté de la membrane évidemment. Les côtés, le devant et le fond de ce coffret doivent être cloués et collés. Nous avons entièrement garni les parties vides entre le haut-parleur et les parois du coffret, avec du coton pharmaceutique. Cette « astuce » nous donne d'excellents résultats, et évite toutes vibrations parasites du microphone. La figure 6 donne les cotes exactes de ce petit coffret.

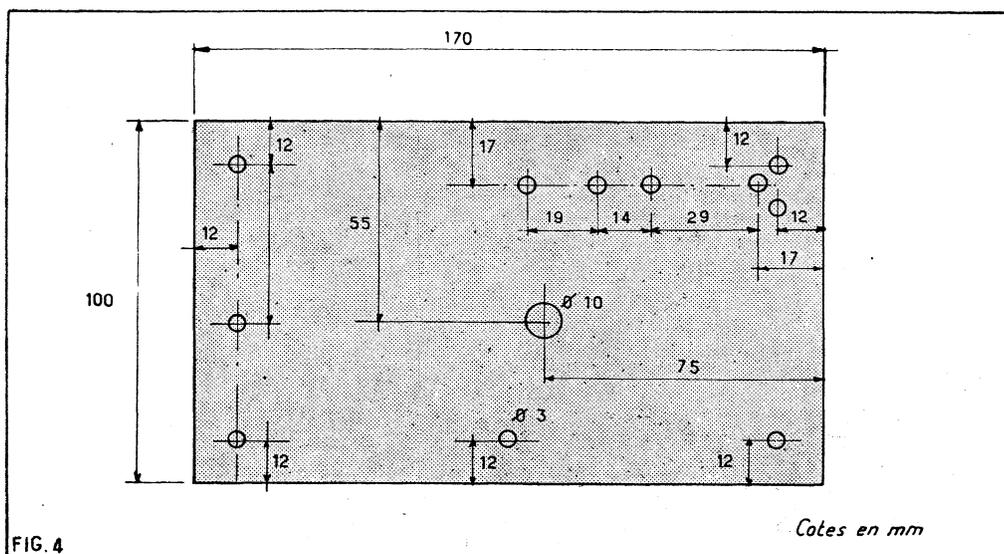


FIG. 4

Cotes en mm

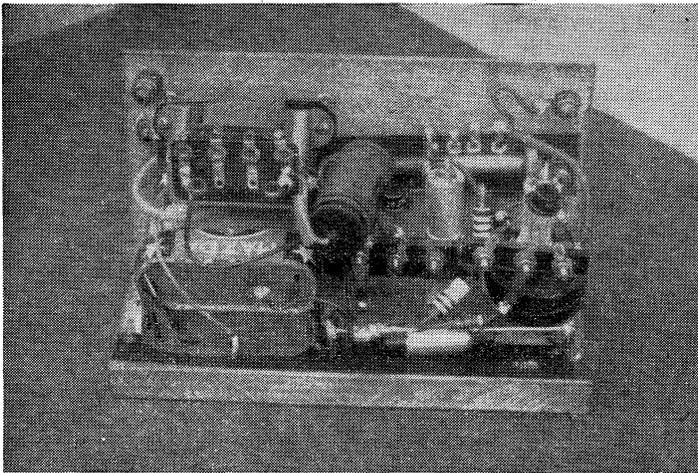


Fig. 7. — Câblage et disposition des pièces.

Réglages et utilisation.

La consommation totale de l'appareil est d'environ 2 mA, sous 9 V d'alimentation. A l'aide d'un fil électrique souple et bifilaire, connectez le haut-parleur-microphone aux douilles ou bornes prévues pour lui sur le panneau avant du châssis. Après avoir vérifié toutes les connexions du câblage, ainsi que les caractéristiques des pièces et leur bon état, connectez la pile de 9 V, en respectant ses polarités (procéder à cette opération, l'interrupteur d'alimentation placé en position circuit ouvert). On ne prend jamais assez de précautions et ces « conseils » sont valables pour tous les appareils à transistors. Ils ne sont pas superflus (bien des amateurs s'évitèrent de graves déboires s'ils procédaient toujours comme nous venons de l'indiquer). Si tout est bien dans l'ordre et à ce moment-là

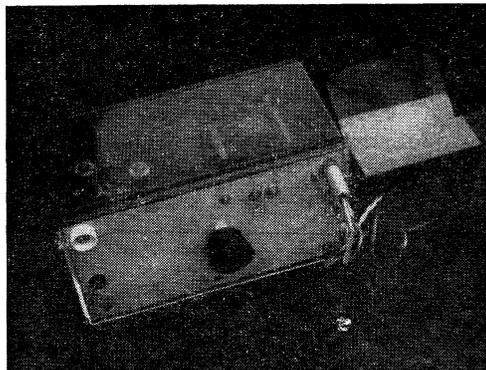


Fig. 8. — L'appareil en ordre de marche dans son coffret.

seulement, sans battements de cœur intempestifs, vous pouvez mettre l'interrupteur d'alimentation en position circuit fermé, après avoir au préalable connecté l'antenne et la terre à l'appareil. L'antenne doit avoir une longueur de 4 m maximum (plus longue elle serait insuffisamment chargée). La prise de terre est indispensable (elle doit être la meilleure possible). Le récepteur en fonctionnement et accordé sur la gamme petite ondes (sur une position autre que les émetteurs de radiodiffusion évidemment), actionner le noyau plongeur du bloc G56 jusqu'à ce que vous entendiez un sifflement dans le récepteur (onde porteuse). Ensuite les condensateurs ajustables à air de 60 pF CA1 et CA2 doivent être réglés au minimum de leur capacité, tout en laissant subsister « l'onde porteuse ». Si on désire un réglage précis, le réglage de ces condensateurs ajustables doit être effectué à l'aide d'une clef à douille 6/6 isolée. Cette opération s'effectue en engageant la dite clef dans l'écrou six pans 6/6 placés sur ces condensateurs ajustables (fig. 3). Nous vous rappelons que l'oscillation de ce petit appareil, se produit très aisément et éner giquement.

Le coffret en plexiglass transparent est percé d'un trou de 3 mm de diamètre sur chacun de ses deux petits côtés. Ensuite à l'aide de vis à bois de 3 x 16 on fixe cette boîte sur la planchette de bois de 10 mm d'épaisseur. Cette fixation se fait en B (fig. 5). Ce petit émetteur à transistors, sous sa forme définitive, est présenté sur la photo de la figure 8.

LUCIEN LEVEILLEY.

N'oubliez pas...

de joindre une enveloppe timbrée à votre adresse à toutes demandes de renseignements.

● MESURES

● AVEC TOUTES LES SECTIONS QUI NECESSITENT UN RÉGLAGE OBLIGATOIREMENT FOURNIES CABLÉES ET RÉGLÉES PAR LES LABORATOIRES « AUDIOLA »

● MESURES

● TOUTE UNE GAMME D'APPAREILS EN PIÈCES DÉTACHÉES

2 OSCILLOSCOPES professionnels à hautes performances

Ampli vertical à 2 étages contre-réactionnés. Fréquences de 10 c/s à 35.000 p/s

- SERVICE 733 ● Encombrement réduit. Ecran 8 cm.
- LABO 99 ● Ecran grand diamètre. Relaxateur, transistor « Miller ».

« GÉNÉRATEUR BASSE-FRÉQUENCE HB-50 »
Dé-ivre signaux carrés et sinusoïdaux. Sortie haute et basse impédance. Niveau de sortie réglable.

« MIRE ÉLECTRONIQUE NM 62 »
Signal conforme à l'émetteur : Modulation Synchro blanking. Convient à tous les canaux du standard français. Oscillateur à quartz pour le son.

« PONT DE MESURE PM 66 »
Pour résistances et condensateurs. 7 gammes. Permet également l'évaluation rapide du courant de fuite.

« LAMPÈMÈTRE LP 55 »
Contrôle toutes les lampes, anciennes, actuelles, futures dans leurs conditions de fonctionnement mêmes.

« GÉNÉRATEUR HS 70 »
Monte jusqu'à 230 Mc/s par 3 oscillateurs. Atténuateur progressif. Sortie HF modulée ou non.

« VOLTMÈTRE ÉLECTRONIQUE VL 58 »
Impédance d'entrée constante. 12 échelles de lecture. Déviation totale 250 µA.

COMPLÈT en pièces détachées FORMULE NET

33.096

36.880

40.805

38.950

35.615

17.350

36.620

34.830

● 2 APPAREILS COMPLETS pour la TÉLÉVISION ●

Réunit 1 seul appareil : « VOBULOSCOPE VB66 »

- 1 générateur VHF jusqu'à 230 Mc/s. (Exploration 14 Mc/s).
- 1 oscilloscope à large bande genre 733.

Complet, en pièces détachées. NET... **87.930**

« VALISE DE DÉPANNAGE T.V. »
Contient les 2 appareils indispensables à tout service de dépannage.

- 1 voltmètre électronique
- 1 mire électronique.

COMPLÈTE en pièces détachées EN FORMULE NET..... **59.950**

3 MONTAGES dans une présentation sensiblement identique :

● RÉCEPTION STÉRÉOPHONIQUE ●

« GAVOTTE 3 D »
2 Canaux BF - 11 lampes - 3 haut-parleurs
4 gammes d'ondes - Clavier 6 touches.
COMPLÈT, en pièces détachées en FORMULE NET..... **34.670**

« GAVOTTE 3 D/FM »
Même montage, mais 10 lampes - 4 gammes - Gamme F.M.
Tête F.M. livrée précablée et réglée.
COMPLÈT, en pièces détachées. EN FORMULE NET..... **38.840**

Ébénisterie avec lignes sobres Dim. : 600 x 340 x 270 mm.

« ADAGIO 60 »
Un vrai push-pull - Etage HF accordé - Bloc à touches. Cadre tournant.
2 HAUT-PARLEURS } 1 elliptique 270 x 160 mm.
 } 1 de 12 cm.
COMPLÈT, en pièces détachées. EN FORMULE NET..... **31.200**

« LE REGINA 60 »
UN VÉRITABLE ALTERNATIF (pas d'auto-transfo) de dimensions réduites (320 x 195 x 170 mm).
3 lampes doubles + la valve.
Bloc à touches - Cadre ferroxcube fixe. Glace miroir. Ébénisterie bakélite moulée, pourtour garni bois.
Un montage extrêmement simple. Livré avec plan de câblage en 3 étapes.
COMPLÈT, en pièces détachées. EN FORMULE NET..... **18.900**

Amplificateur « HI-FI 282 »
avec transfo de modulation de la Cie Générale de TSF (CSF)
6 lampes dont 2 doubles Push-pull EL84
Déphasage par lampe symétrique.
Triple correction de l'enregistrement
Compensation physiologique des « basses » et des « aiguës »
Présentation professionnelle.
Dimensions : 34 x 23 x 21 cm.
COMPLÈT, en pièces détachées EN FORMULE NET..... **23.200**

● DOCUMENTATION GÉNÉRALE ●
Appareils de mesure - Radio. Télévision - F.M. Transistors. Pièces détachées, etc...
88 pages contre 4 timbres à 20 francs pour frais.

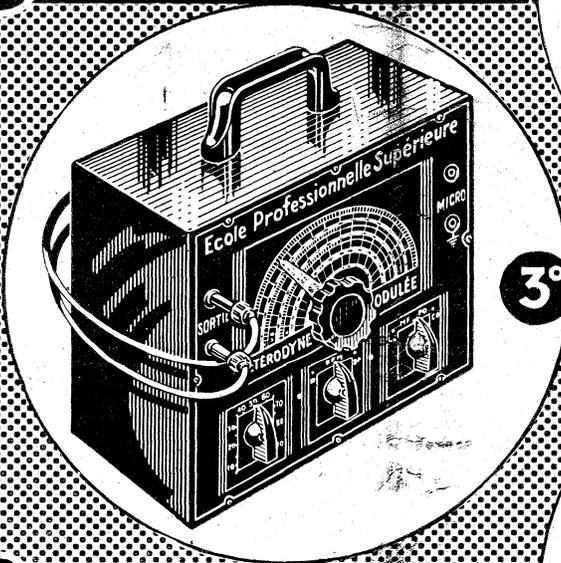
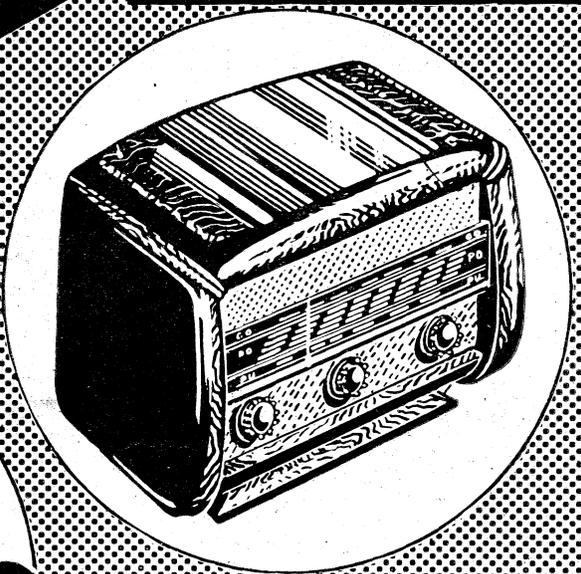


Si vous habitez la région Parisienne, venez assister gratuitement à l'une des projections cinématographiques qui ont lieu tous les samedis de 17 h. à 19 h. et les lundis de 21 h. à 22 h. 30. 21 rue de Constantine. (M^o Invalides) • Si vous habitez la province, et lorsque vous serez l'élève de l'E.P.S., nous vous enverrons chez vous un appareil de projection avec films, qui vous montreront d'une manière très vivante tous les problèmes techniques de la Radio, de la Télévision, et de l'Électronique, qu'on ne peut pas "toucher du doigt", ni même imaginer mais, qu'il vous sera possible, grâce à l'E.P.S., de "voir", et de comprendre. L'ÉCOLE PROFESSIONNELLE SUPÉRIEURE est la seule au monde qui complète son enseignement par correspondance par des démonstrations filmées en 16^{mm}, et adresse à ses élèves dans les endroits les plus éloignés de FRANCE.

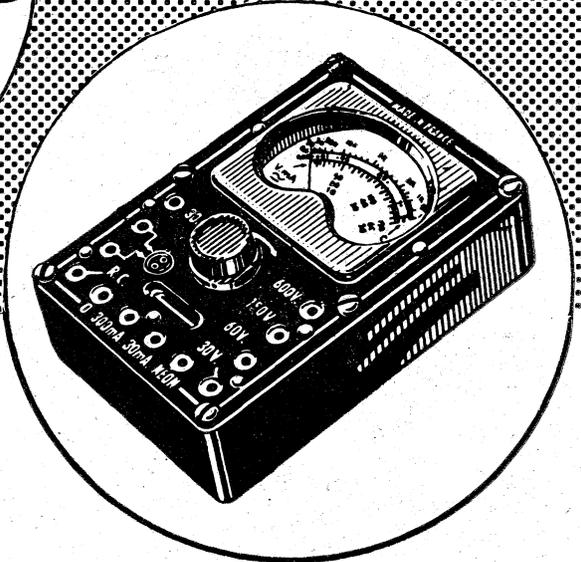
Comme en Amérique!
SEULE EN FRANCE
 L'École Professionnelle Supérieure
 DONNE A SES ÉLÈVES

1° DES COURS EN 50 LEÇONS
 POUR APPRENDRE PAR CORRESPONDANCE
 MONTAGE CONSTRUCTION ET DÉPANNAGE
 DE TOUS LES POSTES DE
RADIO ET DE TÉLÉVISION

2° UN RÉCEPTEUR ULTRA MODERNE



3° UNE VÉRITABLE HÉTÉRODYNE MODULÉE



4° UN APPAREIL DE MESURES

5° TOUT L'OUTILLAGE NECESSAIRE

6° 50 QUESTIONNAIRES
 auxquels vous répondrez facilement afin d'obtenir le
 diplôme de MONTEUR-DÉPANNÉUR RADIO-
 TECHNICIEN, délivré conformément à la loi.

En résumé vous recevrez :

PLUS DE 500 PAGES DE COURS
PLUS DE 400 PIÈCES DE MATÉRIEL

constituant un véritable laboratoire radio-électrique

QUELLE QUE SOIT VOTRE RÉSIDENCE : France, Colonies, Étranger, demandez aujourd'hui
 même et sans engagement pour vous, la documentation gratuite, accompagnée d'un
 ÉCHANTILLON DE MATÉRIEL, qui vous permettra de connaître les résistances américaines
 utilisées dans tous les postes modernes.

PRÉPARATIONS RADIO
Monteur-Dépanneur,
Chef-Monteur Dépan-
neur, Sous-Ingénieur et
Ingénieur radio-électricien,
Opérateur radio-télégraphiste.

AUTRES PRÉPARATIONS : ÉLECTRICITÉ, AUTOMOBILE, AVIATION, DESSIN INDUSTRIEL, COMPTABILITÉ

ÉCOLE PROFESSIONNELLE SUPÉRIEURE
 21, RUE DE CONSTANTINE, PARIS VII^e

NOUS OFFRONS LES MÊMES AVANTAGES A NOS ÉLÈVES BELGES, SUISSES ET CANADIENS

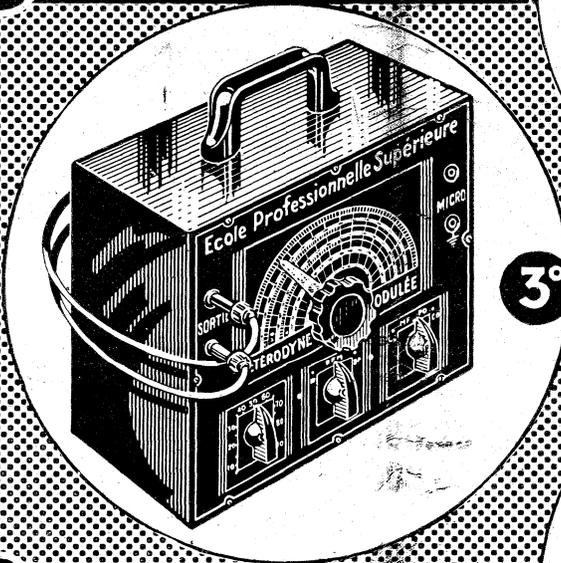
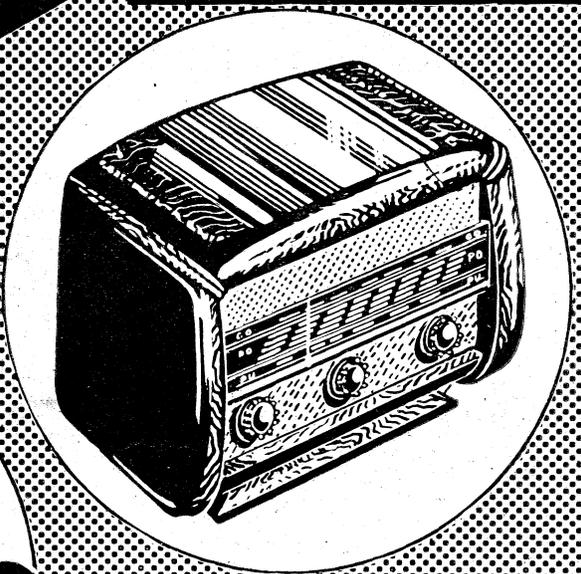


Si vous habitez la région Parisienne, venez assister gratuitement à l'une des projections cinématographiques qui ont lieu tous les samedis de 17 h. à 19 h. et les lundis de 21 h. à 22 h. 30. 21 rue de Constantine. (M^o Invalides) • Si vous habitez la province, et lorsque vous serez l'élève de l'E.P.S., nous vous enverrons chez vous un appareil de projection avec films, qui vous montreront d'une manière très vivante tous les problèmes techniques de la Radio, de la Télévision, et de l'Électronique, qu'on ne peut pas "toucher du doigt", ni même imaginer mais, qu'il vous sera possible, grâce à l'E.P.S., de "voir", et de comprendre. L'ÉCOLE PROFESSIONNELLE SUPÉRIEURE est la seule au monde qui complète son enseignement par correspondance par des démonstrations filmées en 16^{mm}, et adresse à ses élèves dans les endroits les plus éloignés de FRANCE.

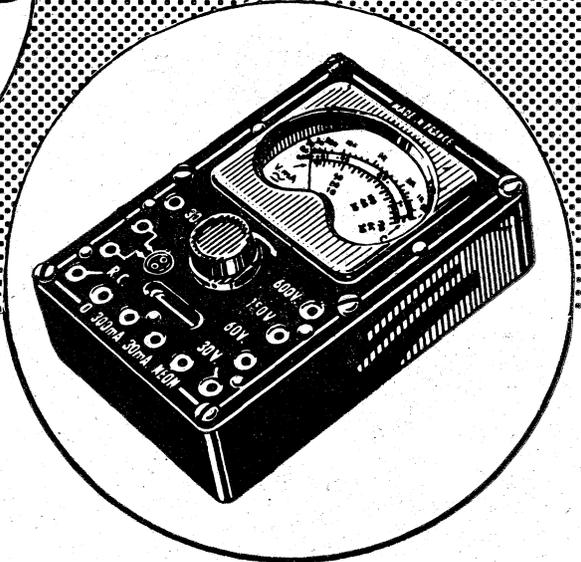
Comme en Amérique!
SEULE EN FRANCE
 L'École Professionnelle Supérieure
 DONNE A SES ÉLÈVES

1° DES COURS EN 50 LEÇONS
 POUR APPRENDRE PAR CORRESPONDANCE
 MONTAGE CONSTRUCTION ET DÉPANNAGE
 DE TOUS LES POSTES DE
RADIO ET DE TÉLÉVISION

2° UN RÉCEPTEUR ULTRA MODERNE



3° UNE VÉRITABLE HÉTÉRODYNE MODULÉE



4° UN APPAREIL DE MESURES

5° TOUT L'OUTILLAGE NECESSAIRE

6° 50 QUESTIONNAIRES

auxquels vous répondrez facilement afin d'obtenir le diplôme de MONTEUR-DÉPANNÉUR RADIO-TECHNICIEN, délivré conformément à la loi.

En résumé vous recevrez :

**PLUS DE 500 PAGES DE COURS
 PLUS DE 400 PIÈCES DE MATÉRIEL**

constituant un véritable laboratoire radio-électrique

QUELLE QUE SOIT VOTRE RÉSIDENCE : France, Colonies, Étranger, demandez aujourd'hui même et sans engagement pour vous, la documentation gratuite, accompagnée d'un ÉCHANTILLON DE MATÉRIEL, qui vous permettra de connaître les résistances américaines utilisées dans tous les postes modernes.

PRÉPARATIONS RADIO
 Monteur-Dépanneur,
 Chef-Monteur Dépanneur,
 Sous-Ingénieur et
 Ingénieur radio-électricien,
 Opérateur radio-télégraphiste.

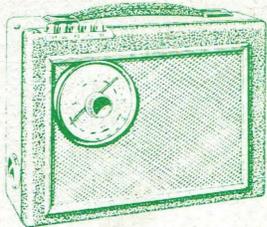
AUTRES PRÉPARATIONS : ÉLECTRICITÉ, AUTOMOBILE, AVIATION, DESSIN INDUSTRIEL, COMPTABILITÉ

ÉCOLE PROFESSIONNELLE SUPÉRIEURE
 21, RUE DE CONSTANTINE, PARIS VII^e

NOUS OFFRONS LES MÊMES AVANTAGES A NOS ÉLÈVES BELGES, SUISSES ET CANADIENS

GRANDE NOUVEAUTÉ moins chère qu'en pièces détachées.

LE « TRANS'HEXA »



Le moins cher et le plus perfectionné des postes à transistors actuels.

Comportant 3 gammes d'ondes : GO-PO-OC, 6 transistors + 2 diodes. Prise auto et cadre incorporé. Coffret gainé grand luxe.

Vendu franco..... **24.500**



LE « MIGNON »

4 lampes. Alternatif 110-220 volts. Clavier automatique : 3 touches : 3 gammes. Cadre ferryste de 200 mm. Prise antenne OC. Haut-parleur ticonal de 10 cm. Très belle carrosserie en polystyrène crème ou deux tons - Dimensions : L. 250 - H. 160 - P. 110. Lampes : UCH81 - UBF89 - UCL82 - UY82..... **13.900**
+ T. L. 2,82 % + emballage + port.

CHASSIS « ÉLAN 59 »



Châssis monté 6 lampes miniatures et Noval, super-alternatif 110-240 volts, œil magique, clavier 6 touches : PU - A - GO - PO - BE - OC. Cadre à air orientable. Dimensions : 365 x 165 x 220 mm. En ordre de marche, prix exceptionnel avec H.P..... **15.900**
Décor grand luxe..... **1.400**
+ T. L. 2,82 % + emballage + port.

MODÈLE « ÉLAN 60 »

Châssis grand luxe, monté, câblé, en ordre de marche. 4 gammes plus la gamme modulation de fréquence. Cadre à air orientable. Antiparasite pour les PO et GO. Musicalité de haute fidélité grâce à ses 2 H.P., dont 1 correcteur d'igus par Tweeter. Dimensions : 530 x 360 x 240 mm.
Prix exceptionnel..... **31.900**
Décor grand luxe..... **1.400**
+ T. L. 2,82 % + emballage + port.

MALLETTE ÉLECTROPHONE



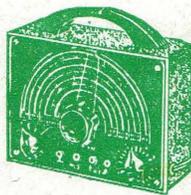
ÉLECTROPHONE AMBIANCE 2 H.P. Alternatif 110-240 V. Musicalité remarquable grâce à ces 2 H.P. à membrane spéciale. Tone contrôle séparée des médiums. Luxueux coffret gainé 2 tons. Couvercle détachable avec 3 m de fil prolongateur. Dimensions : 44 x 29 x 17.
Prix..... **25.900**
+ T. L. 2,82 % + emballage + port.

VIENDE PARAITRE :

Notre tarif complet de pièces détachées Radio-Télévision adressé contre 100 F en timbres pour frais d'envoi.

GÉNÉRATEUR HF HETERVOC

Hétérodyne miniature pour dépannage. Comportant 3 gammes plus une gamme MF. Grand cadran gradué. Présenté en coffret tôle givrée. Dimensions : 200 x 145 x 60 mm. Poids net 1 kg. Prix au magasin : **11.950**
— France métropole..... **12.000**
Pour alimentation en 220 volts supplément..... **500**



SIGNAL GÉNÉRATEUR

Hétérodyne permettant toutes les mesures précises dans les limites de tolérance indiquées par le label. Alimentation par transformateur. Dimensions 445 x 225 x 180 mm. Poids : 7,5 kg... **29.000**
Franco... **30.500**



LAMPÈMÈTRE AUTOMATIQUE L 10

Permet l'essai intégral de toutes les lampes de radio et télévision européennes, américaines, rimlock, miniature, noval. Tensions de chauffage 1,2 à 117 volts. Fonctionne sur secteur alternatif 110-130 volts. Présenté en coffret pupitre 28 x 22 x 12 cm. Poids net 2 kg. Prix au magasin..... **25.000**
Franco..... **26.280**



LAMPÈMÈTRE UNIVERSEL S. 4

Modèle portable, permet l'essai de toutes les lampes des plus anciennes aux plus modernes. Survolteur - dévolteur incorporé. Fonctionne sur secteur alternatif de 110 à 250 volts. Présenté en coffret métallique. Muni d'une poignée. Dimensions : 435 x 255 x 100 mm. Poids : 8 kg. Prix au magasin **41.270**
Franco..... **43.180**



CONTROLEUR UNIVERSEL 715

à 35 sensibilités. Le contrôleur 715 mesure toutes les tensions continues et alternatives depuis 0 à 750 volts, de 0 à 3 amp. et de 0 à 2 mégohms. Résistance interne 10.000 ohms par volt. Dimensions : 100 x 150 x 45 mm. Poids nu : 550 gr. Prix au magasin..... **15.150**
Franco..... **16.000**



MULTIMÈTRES DE PRÉCISION

Type M40 : Contrôleur universel à 52 sensibilités, avec une résistance interne de 3.333 ohms par volt. Présenté en boîtier bakélite de 26 x 16 x 10 cm. Muni d'une poignée nickelée..... **28.000**
Franco..... **29.350**
Type M P 30 : Contrôleur universel à 40 sensibilités avec une résistance interne de 1.000 ohms par volt. Présenté en coffret métallique de 20 x 12 x 6 cm. Poids : 1 kg. Prix..... **20.000**
Franco..... **21.100**



GÉNÉRATEUR H.F. G.H. 12

Générateur le plus complet sous un faible volume et courant (sans trous) de 100 kc/s à 42 Mc/s 3000 m à 7,15 m en 6 gammes. Chaque appareil est étalonné séparément à partir d'un standard de fréquence à quartz. Précision : 1 % pour toutes les gammes. Présenté en coffret métallique 26 x 20 x 10 cm, muni d'une poignée pour le transport. Franco..... **30.400**



STÉRÉOPHONIE LE CHANGEUR « BSR MONARCH »



Automatique universel - Changeur 4 vitesses - 16-33-45-78 tours. Mélangeur. Bras de pick-up. Saphir réversible. Alimentation secteur alternatif 110 et 220 volts. Prix exceptionnel, cellule piézo..... **18.200**
Ce modèle peut être équipé de la nouvelle cartouche stéréophonique. Supplément : **6.160 F.**
+ T. L. 2,82 % + emballage + port.

PLATINES TOURNE-DISQUES

PATHÉ MARCONI

4 vitesses. Arrêt automatique. 16 - 33 - 45 - 78 tours. Prix net. **7.100**
Changeur Pathé 45 tours... **10.500**



Changeur B.S.R. 4 vitesses..... **18.200**
Changeur Collaro 4 vitesses..... **22.500**

PLATINES STÉRÉO-STAR

4 vitesses - cellule piézo-cristal 45/45..... **12.400**
Platine pour fonctionner sur pile de 6 volts 4 vitesses..... **11.500**

AFFAIRES DU MOIS

MOTEUR TOURNE-DISQUES

Avec plateau (33 - 45 - 78 tours) pour sélecteur alternatif 110 ou 220 volts. Prix franco métropole..... **3.200**
PLATINE AVEC BRAS 3 vitesses importation suédoise, 33 - 45 - 78 tours. Secteur alternatif 110 et 220 volts. Arrêt automatique. Dimensions : 250 x 250 mm. Prix (au magasin)..... **5.500**
+ T. L. 2,82 % + emballage + port.



ÉLECTROPHONE

4 vitesses, 3 lampes. Alternatif 110-240 V. H.P. 17 cm. Rendement impeccable. Dimensions réduites. Prix..... **15.900**



Modèle grand luxe. 2 H.P., couvercle détachable. Contrôle séparé graves et aigus. Valeur : **32.900**. Vendu..... **24.900**

UNE SENSATIONNELLE NOUVEAUTÉ

ÉLECTROPHONE A TRANSISTORS

Fonctionne intégralement sur piles 9 volts. Valeur : **39.000**. Vendu..... **27.000**

COMPTOIR MB RADIOPHONIQUE

OUVERT TOUS LES JOURS SAUF LE DIMANCHE, DE 9 H. 30 à 12 HEURES ET DE 14 HEURES à 18 H. 30

MÉTRO BOURSE 160, RUE MONTMARTRE, PARIS (2^e) Face rue St-Marc

ATTENTION !

Expéditions immédiates contre mandat à la commande. C.C.P. Paris 443-39. Pour toute commande ajoutez taxe 2,82 %, port et emballage.