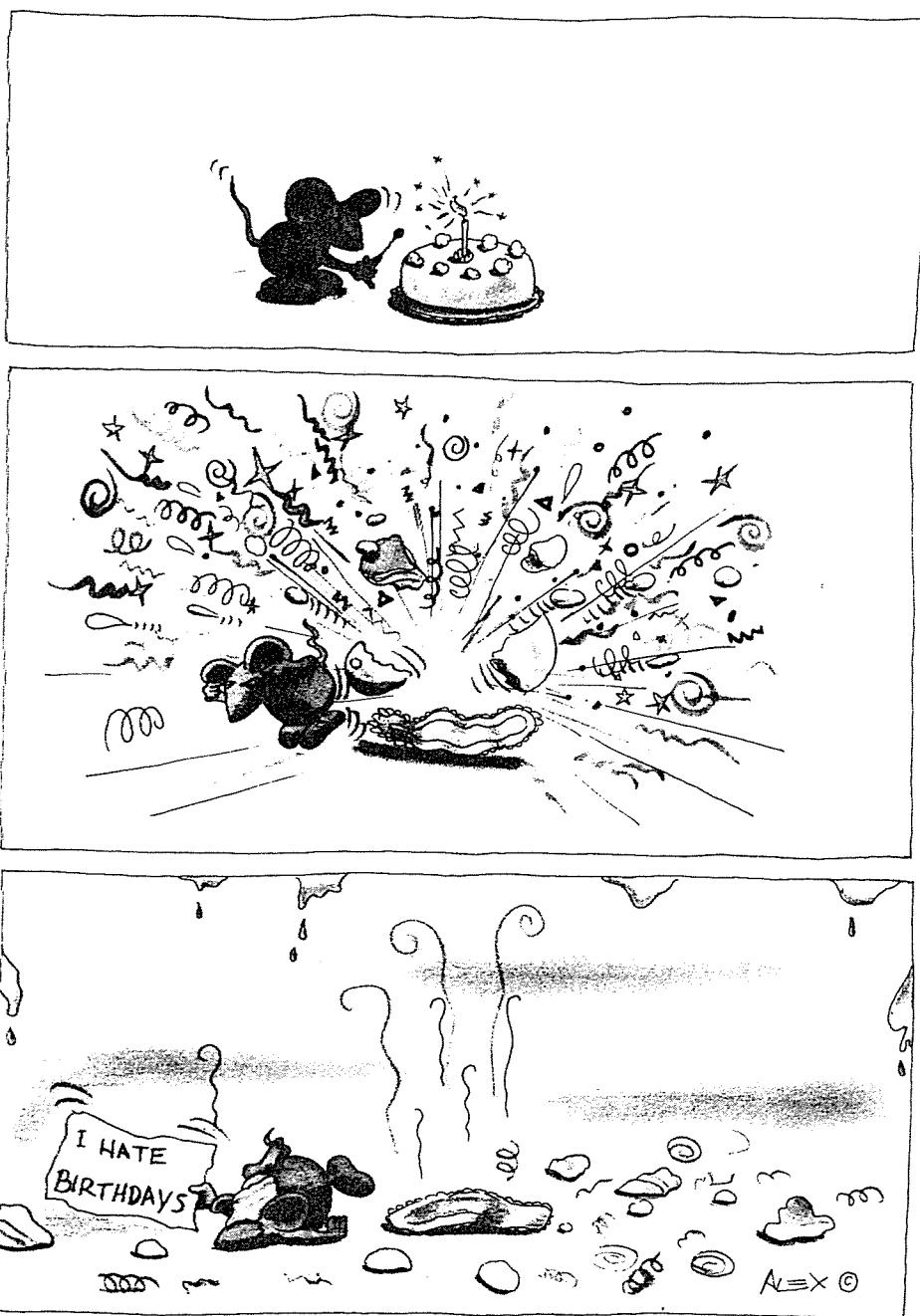


HURC INFOS

N°27 FEVRIER 87



EUROPEAN VHF/UHF/SHF-DX-CONTEST

In order to further the DX activity, DUBUS-INFO sponsors annual VHF/UHF/SHF-DX Contests. These contests are held on the first weekends of March(7./8.), May(2./3.), July(4./5.), September(5./6.) and October(3./4.) from Saturday 1400 UTC to Sunday 1400h UTC.

Eligible entrances are all European radio amateurs operating within the terms of her/his normal license.

Sections are made up from the operating frequency, single or multi operators and CW only or mixed mode. E. g. a single operator mixed mode station on 70cms would be in section 432/single/mixed, and a multi operator station on 2m working CW only would enter section 144/multi/CW.

The contest call is CQ DX TEST in CW and CQ DX CONTEST in telephony.

The contest QSO exchange must consist of RS(T) + serial number and the European QTH locator, e. g. 579001 EL68f.

Each QSO counts one point. The final score is arrived by multiplying the number of valid contacts with the number of European QTH locator squares worked, e. g. 30 QSO's with stations in 20 different QTH squares will earn you 600 points.

Entrances are not permitted to alter their locations during the contest. Neither duplicate contacts nor those via artificial or extraterrestrial reflectors and via transponders/repeaters count any points, and they have to be clearly marked in your log.

Logs must contain Date/Time (GMT)/ RS(T) sent + serialnumber, starting with 001 / RS(T) received + serialnumber/ QTH-Locator additional your own QTH-LOC and finally the amount of squares worked and the final score of points. Logs should be submitted to the adjudicator(s) not later than the last day of the month in which the contest was held. Send your 432 MHz (and those for higher frequencies) to:

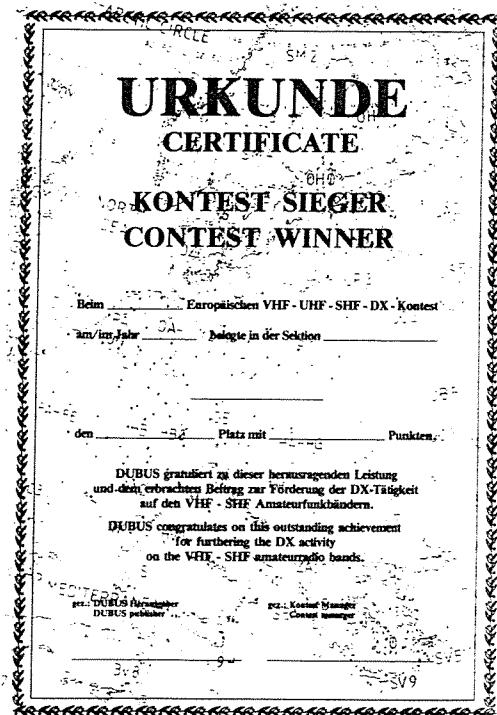
Frank Fischér, DL 4 EA
Kölner Strasse 133
D-4000 Düsseldorf 1

144 MHz entries should be send to:

Edmund Ramm, DK 3 UZ
P.O.Box 38
D-2358 Kaltenkirchen

Good DX and good luck in the contests!

73 de Chau,
DL 7QT



RETOUR SUR L'AMPLI 1296 MHz à BLUGG'S du N°23

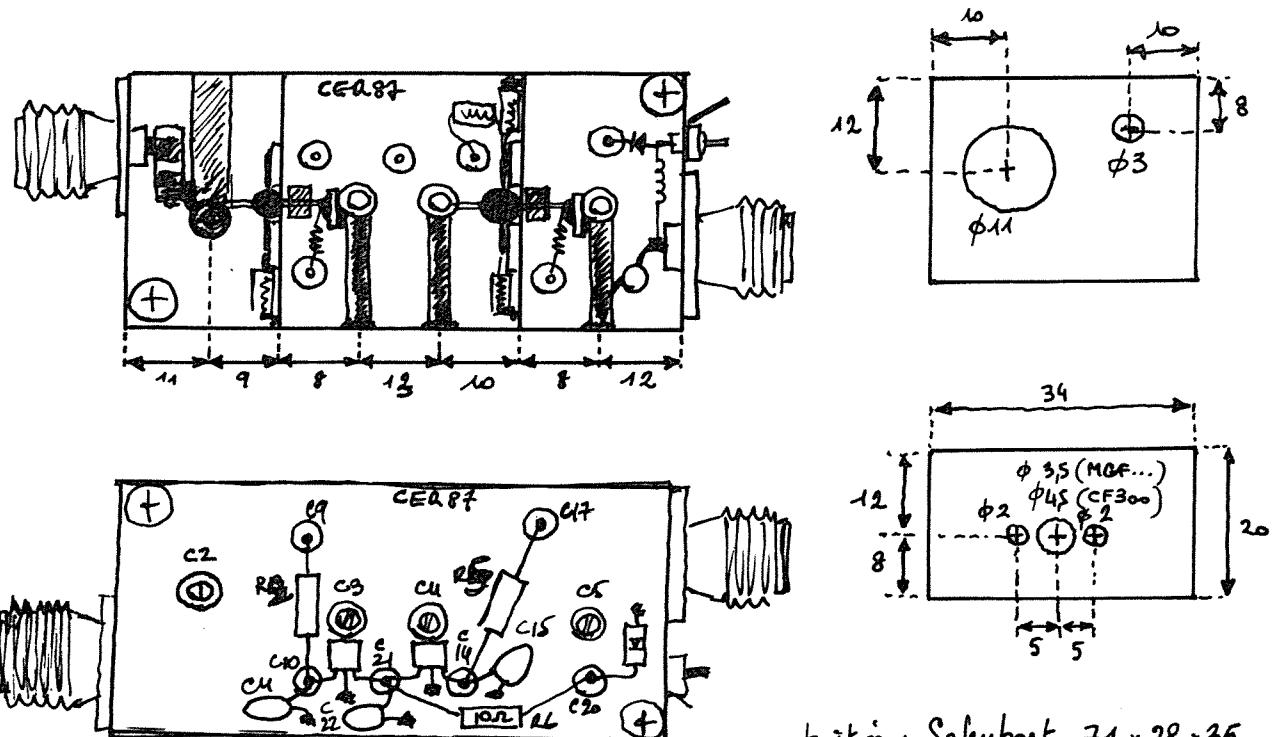
- * POLARISATION : - les entrées collecteurs et polar. doivent se faire par des bypass séparés (résistances de bias, c'est préférable)
 - les perles ferrite (ou un système de dé藕plage 1nf-50sr) sont impératives sur base et collecteur.
 - diode sur le transistor pour la dérivation thermique (emballement)

Dans tous les cas faire les réglages avec une alim comportant une limitation de courant!

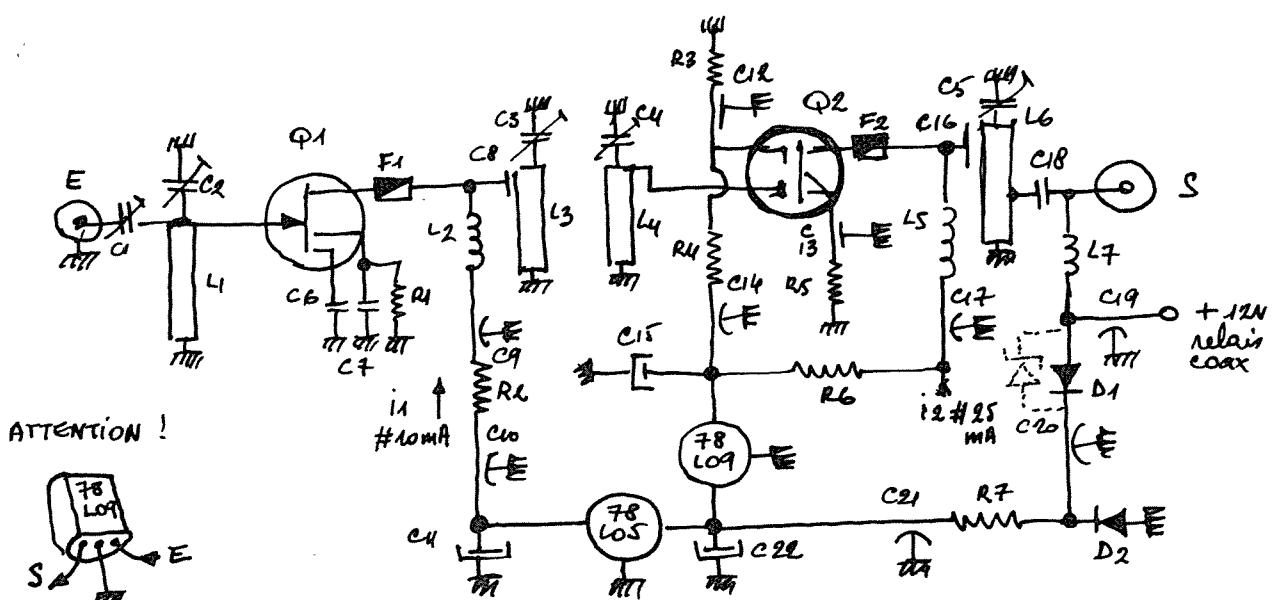
- * RF : C₁₇-C₁₈-C₁₉: Ne pas démonter avec les valeurs de la nomenclature en stock mais bien suivre la procédure de réglage (et équilibrage)!!

PRÉAMPLI 1296 MHz

CER 1987



boîtier : Schubert 71x28x35



$C_1 : 0,5 - 3 \text{ pF}$ JFD
 $C_2 : 0,5 - 3 \text{ pF}$ JFD
 $C_3 : 0,5 - 3 \text{ pF}$
 $C_4 : 0,5 - 3 \text{ pF}$ Stettner
 $C_5 : 0,5 - 3 \text{ pF}$
 $C_6 : \text{trajèze } 100 \text{ pF}$
 $C_7 : " " 100 \text{ pF}$
 $C_8 : " " 100 \text{ pF}$
 $C_9 : \text{by pass } 1 \text{ mF}$
 $C_{10} : " " 1 \text{ mF}$
 $C_{11} : \text{tautale } 2,2 \mu\text{F}$

$C_{12} : \text{trajèze } 100 \text{ pF}$
 $C_{13} : " " 100 \text{ pF}$
 $C_{14} : \text{by pass } 1 \text{ mF}$
 $C_{15} : \text{tautale } 2,2 \mu\text{F}$
 $C_{16} : \text{trajèze } 100 \text{ pF}$
 $C_{17} : \text{by pass } 1 \text{ mF}$
 $C_{18} : \text{ceramique } 100 \text{ pF}$
 $C_{19} : \text{by pass } 1 \text{ mF}$
 $C_{20} : " " 1 \text{ mF}$
 $C_{21} : " " 1 \text{ mF}$
 $C_{22} : \text{tautale } 2,2 \mu\text{F}$

$R_1 : 160 \Omega$ *
 $R_2 : 82 \Omega$ *
 $R_3 : 33 \text{ k}\Omega$
 $R_4 : 68 \text{ k}\Omega$
 $R_5 : 56 \Omega$
 $R_6 : 22 \Omega$
 $R_7 : 10 \Omega$
* à ajuster (3V-10mA)
 $Q_1 : \text{DXL1503 MGF... etc..}$
 $Q_2 : \text{CF300 NE41137 D1 : Zener } 8,2V$ (relais et alim)
 $F_1 F_2 : \text{perles ferrite}$
 $D_1 : \text{Zener } 8,2V$ (relais et alim)
 $D_2 : \text{IN4007 } 24V$
 $L_1 : \text{plat } 6 \times 17 \text{ mm}$
 $L_2 : 3 \text{ turns } \phi 2$
 $L_3 : \text{tube } \phi 3 17 \text{ mm}$
 $L_4 : \text{tube } \phi 3 17 \text{ mm}$
 $L_5 : 3 \text{ turns } \phi 2$
 $L_6 : \text{tube } \phi 3 17 \text{ mm}$
 $L_7 : 5 \text{ turns } \phi 3$ (alimentation par le coaxial)

LE POUR VOUS



3

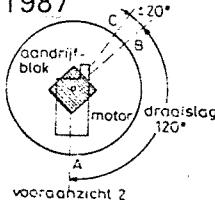
mikrowellen magazin, Vol. 12, No. 5, 1986 (OKT)

Rechnergestützte Optimierung breitbandiger
Mikrowellen-Gegentaktmixer

RB ELEKTRONICA
COMPUTERS

JANUARI 1987

Satelliet-TV
Polar-mount en Polarotor.



November 1986—Vol. 24, No. 11
IEEE Communications Magazine

Networked Meteor-Burst Data Communications/Kenneth J. Kokjer and Thomas D. Roberts

MICROWAVE JOURNAL • NOVEMBER 1986

Practical Determination of Dielectric Resonator Coupling Coefficients
Jerry C. Brand and James F. Ronna, Motorola GEG

An Improved Hybrid-Ring Directional Coupler for Higher Power Split Ratios
Ashok K. Agrawal and Gerald F. Mikucki, RCA Missile and Surface Radar Division

Sensitivity Analysis of 3 dB Branchline Couplers
A.F. Celliers, NIAST, South Africa

EUROPEAN JOURNAL OF SECURITY & DEFENCE ELECTRONICS, Vol. 1, No. 1, 1986

Architecture of Ferrite Phase Shifters and Control Devices Using Circular Waveguides

L'ONDE ELECTRIQUE novembre 1986
Métrie des fréquences micro-ondes,

par M. OLIVIER et J. HARDIN

November 1986 QST

MORE MAST-MOUNT AMPLIFIER QRM

I'd like to bring to your attention a situation that appears to be bringing bad publicity to the Amateur Radio community through no fault of our own. I was recently appointed an OO (Official Observer) and have been involved with broadcasting in the Chicago area for 26 years. Within the last couple of years, our TV station (Channel 5) has been deluged with complaints of severe interference to our off-the-air signal in many diverse locations. The station management asked Engineering to look into the problem (in the interest of viewer relations), and I was given the assignment (being a Radio Amateur and involved in "fox hunting" in the past). We have had very good luck in finding the TVI sources; and most (95%) have turned out to be oscillating TV antenna amplifiers that have been incorrectly installed or operated by nontechnical viewers.

We've discovered that an oscillating antenna amplifier can radiate an interfering signal for $\frac{1}{4}$ of a mile or more from the source and cause a complete blackout of picture and sound within the same block. In most cases, the affected viewer tends to point immediately to "ham" antennas in the area when trying to help us locate the offending signal. We've tried to inform them that amateur interference does not generally behave like that, nor is it on 24 hours a day, but often people believe only what they wish to believe. The problem is quite serious and promises to get worse as more and more gadgets permeate the market only to be hooked up improperly by the general public. It's unfortunate that hams are being blamed in many cases for this situation, but that is our apparent image in the mind of the average person.

Radio Shack markets a 25-dB gain, 300-ohm antenna amplifier that turns into quite a devastating transmitter when the input and output leads are taped together as one viewer decided to do. That one took out a whole town! I'm not trying to indict Radio Shack in particular; any brand of amplifier can become unstable when not properly installed or terminated.—David F. Miller, K9POX, 7462 West Lawler, Niles, IL 60648

IEE PROCEEDINGS-H Microwaves, Antennas and Propagation February 1987

Long-range propagation experiment to investigate the incidence of anomalous propagation in the North Atlantic. J. Clarke and G. Rider

New method for the analysis of dual-gate MESFET mixers. J. Dreifuss, A. Madjar and A. Bar-Lev

Single sided slotline microstrip transition. N.M.H. El-Minyawi

MICROWAVES & RF • November 1986

Digital voice rides micrometeor trails. Attempted in the fifties, transmitting voice over meteor trails leaps forward with GTE's digitization technique.

CAD does coupling loops for tunable cavities
—Robert F. Arnesen

Plans Rovio Ref vle 49

CQ de F3KW

L'AMI "F3KW" A SPÉCIALEMENT ÉTUĐÉ POUR VOUS
"LA CAISSE A L'OM"

3 JULIENAS 1947 — 3 CHATEAUNEUF DU PAPE 1945
3 MOULIN A VENT 1945 — 3 POUILLY FUSSÉ 1943

Les 12 bouteilles : frs 2,800 prix absolument net
Taxe comprise, France domicile, porterie et emballage compris.
Règlement à volonté : versement à C.C.P. Lyon 1622-0, chèque bancaire ou contre-rendement

GOUTEZ ÉGALEMENT SES EXCELLENTS VINS DE TABLE
Beaujolais 11°5 fin et fruité, 1 litre frs 95 à franco
Macon Village blanc sec et corsé, — frs 125 —
per fûts de 30, 40, 50, 60, 70 litres, demi-barriques, barriques

faites confiance à l'OM ! passez-lui vos commandes

HENRI GONARD F3KW "Domaine du Trap", La CHAPELLE-de-GUINCHAY (Sône-et-Lôte)
Propriétaire résidant au Moulin à Vent et Juliénas au centre du vignoble Bourguignon et Beaujolais

J.-A. NUNES — 10

ELECTRONICS LETTERS 2nd January 1987

Narrowband digital voice communications over a meteor burst channel
J. R. Herman, C. C. Duggan, W. I. Thompson, R. A. Costa and D. M. Deluca (USA)

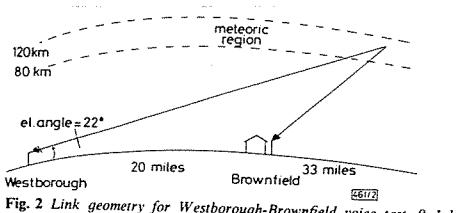


Fig. 2 Link geometry for Westborough-Brownfield voice test, 9 July 1986

We report the first successful narrowband digital transmissions of voice messages via meteor trail scatter propagation. A 12-word message, which took 6 s to recite, was represented by a compressed data stream of 43 characters and required 86 ms for transmittal over the meteor scatter channel. The experiment used state-of-the-art speech recognition/digitisation equipment, a digital meteor burst communication system and a speech synthesiser.

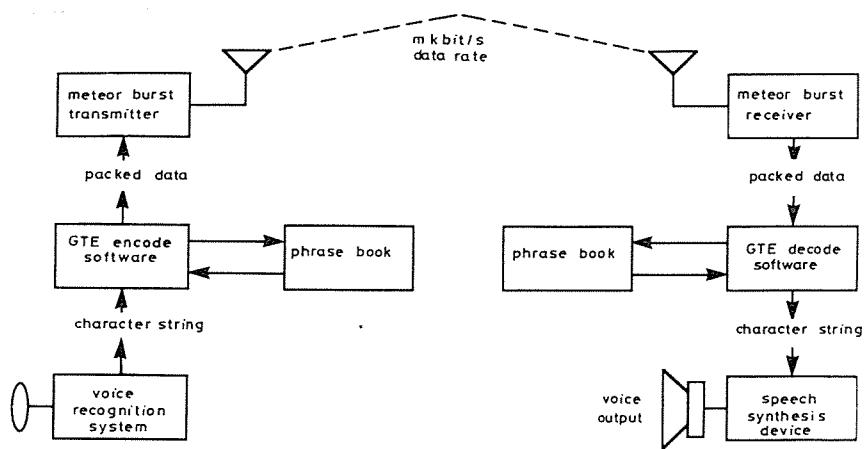


Fig. 1 Functional diagram of experimental meteor burst communication digital voice system

461/1

LU POUR VOUS

SUITE

Les rats ont ceci de commun avec les lapins : il faut un permis pour les tuer. En revanche, rien n'oblige à les manger...



IMAGE CANADA

TLE • Janvier 1987

Antennes planes à lignes à fente non uniforme, par M. Heller, R. Lartigue et D. Lecointe.

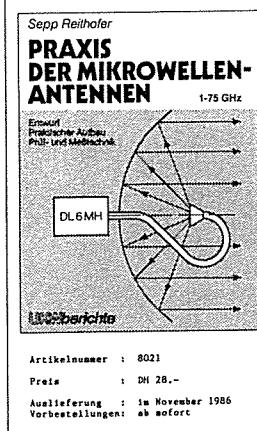
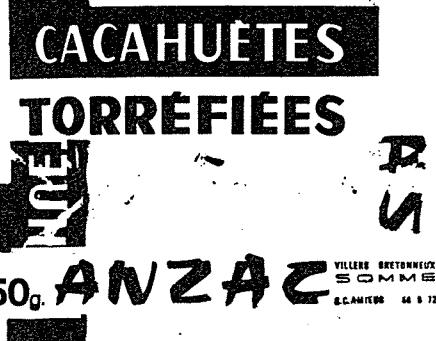
Comportement d'une A.M.F. à la résonance et à l'antirésonance, par J. Tobarias.

Antennes microrubans rectangulaires multi-diélectrique, par J.P. Damiano et A. Papiernik.

Les tubes hyperfréquences de puissance, par H. Hache.

Technique simplifiée de mesure du facteur de bruit à 44 GHz, par W. Pastori, S. Lee et W. Seal. Adaptation de E. Fauxpoint.

Evolution et nouvelles applications de l'analyseur de spectre, par J. Herviault.



P R A X I S D E R M I K R O W E L L E N - A N T E N N E N
1-75 GHz

Entwurf, praktischer Aufbau, Prüf- und Meßtechnik

Dieses neue Buch soll für den interessierten Funkamateuren, aber auch für Studenten der Nachrichtentechnik ein Hilfsmittel darstellen, Antennen für den Mikrowellen-Durchgang von 1 bis 75 GHz nach eigenen Ideen und Wünschen zu entwerfen und zu erproben. Die Anwendung höherer Mathematik bleibt dabei auf das Notwendigste beschränkt.

Der aus zahlreichen Veröffentlichungen als echter Praktiker bekannte Autor vermittelt in bewährter Art in seinem letzten Werk Grundlagen, Berechnung, Aufbau und Meßtechnik, sowie die Anwendung der verschiedenen Antennentypen.

ca. 300 Seiten mit 96 Zeichnungen, 21 Diagrammen und 66 Fotos

Un bouquin qu'on n'a pas encore vu mais qui ne devrait pas être mal !?



© 1986 Universal Press Syndicate

Microwave Update 1986 Shows Amateur Radio Contributions

Technical seminars on amateur radio communications at microwave frequencies drew dozens of participants to Estes Park, Colo., on Labor Day weekend to exchange ideas on the design and construction of equipment for the L-, S-, C-, X- and K-bands. Don Hilliard, a National Bureau of Standards researcher, was the organizer of the conference. Although an "amateur" group, over half of the attendees were RF professionals employed by such firms as Texas Instruments, Martin Marietta, Westinghouse, Michigan Tech and San Jose State.

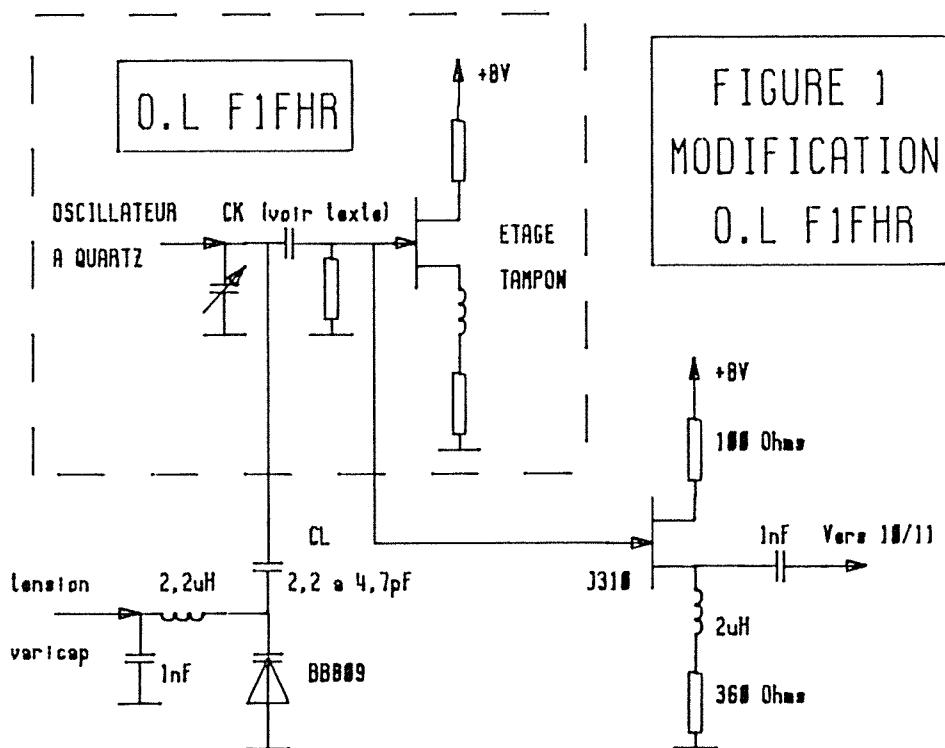
Topics presented included design techniques for low-cost MMIC amplifiers, a discussion of spectrally pure crystal oscillators, construction of a tetrode cavity amplifier for 1.3 GHz, and an interesting report on experiments with rainscatter propagation at 5.76 GHz. Other papers emphasized practical aspects of performance measurement, construction and modification of equipment. A description of the S-Band transponder included in the next amateur radio satellite was another presentation of note.

With recent allocation of new operating frequencies, the microwave spectrum represents the greatest technical challenge to amateur radio enthusiasts. Lack of commercial equipment makes it necessary to build or modify equipment, and the ingenuity of these technically advanced hams in finding low-cost solutions was clearly evident.

STABILISATION DE FREQUENCE POUR OSCILLATEUR LOCAL

Michel F6DZK

Cet article décrit une boucle de phase destinée à stabiliser un oscillateur local à quartz (ici OL 1268MHz type F1FHR avec un quartz 105,66667MHz). La dérive constatée d'un OL pour le 23cm est (au moins !) de plusieurs KHz en fonction de la température et dans le temps, ce qui rend (à mon avis) son utilisation difficile dans certains cas assez rares il est vrai (EME, sked's...). Ceci devient évident dans le cas d'un oscillateur 10GHz !!! La précision et la stabilité de fréquence escomptée dépend uniquement de la référence avec ce montage. Dans ma réalisation j'utilise un TCXO de QK à 10^{-7} entre 0 et 55 degrés. La stabilité obtenue dans ce cas sera alors de l'ordre de 100Hz à 1296MHz. La stabilisation s'effectue à la fréquence du quartz (environ 100MHz). L'oscillateur local F1FHR est modifié selon la figure 1. La capacité de liaison CK entre l'oscillateur et l'étage tampon passe de 2,2pF à 4,7pF. L'excursion de fréquence obtenue en appliquant une tension sur la varicap à 105.667MHz doit être ajustée en jouant sur CL à environ 400Hz/V (autour de 4V tension varicap). Le schéma de principe de la boucle est donné en figure 2. Le diviseur de tête est un 10/11 (ici un SAB1078). Les deux circuits intégrés HEF4750 et 51 de philips constituent la boucle proprement dite (diviseurs programmables, comparateurs de phase etc...). L'ampli intégrateur de boucle est un ampli OP standard (ici un NE530). Une autre fréquence peut être obtenue (par ex 96MHz...) en changeant les 9 diodes 1N4148 du HEF4751 de place. La référence est ici obtenue à partir d'un TCXO 5MHz. Cette fréquence de référence peut également être changée en changeant le cablage du HEF4750. La LED éteinte signifie que la boucle est verrouillée.



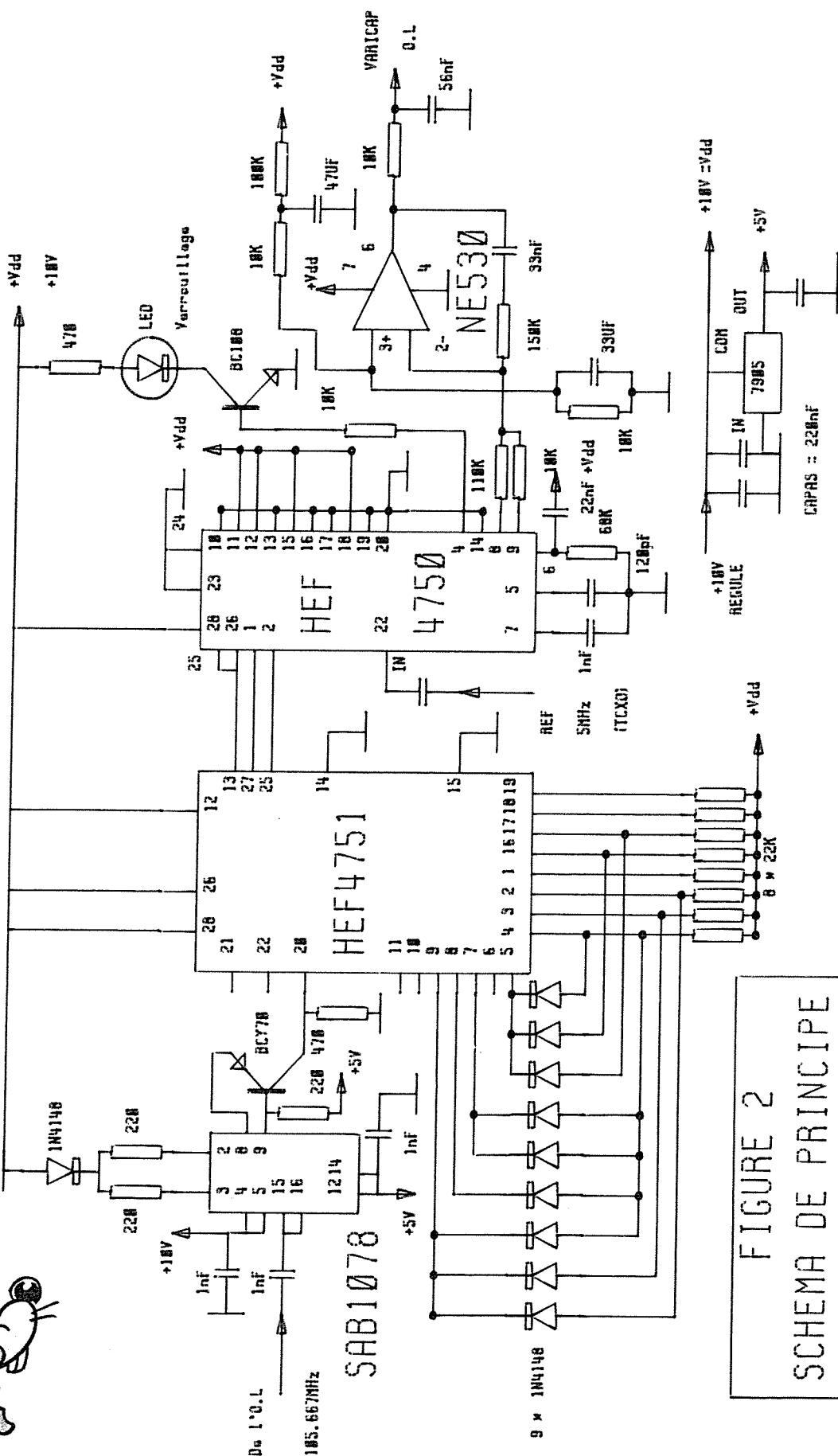


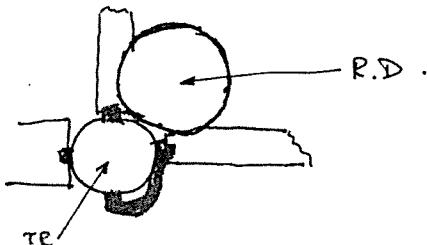
FIGURE 2
SCHEMA DE PRINCIPE

OSCILLATEUR LOCAL POUR LA BANDE DES 3 CM

(Suite du n° 26 et.... fin).

Après avoir eu quelques difficultés pour obtenir le bon résonateur, le dernier exemplaire a été coupé plus long (2,7 mm) et ajusté sur le montage pour obtenir une fréquence légèrement inférieure à celle désirée. L'ajustement "fin" de la fréquence s'est fait par diminution de la longueur jusqu'à environ de 2,5 mm avec une lime au diamant la fréquence de l'oscillateur étant alors de 10,206 GHz. Pour obtenir les 10,224 nécessaires, on place une vis à pas fin munie d'une plaque métallique circulaire au dessus du résonateur. Il est très important de munir la vis d'une plaque car si l'on essaie d'ajuster la fréquence avec la vis seulement, les effets distorsions sont tout à fait curieux. D'abord la fréquence descend au lieu de monter puis l'oscillateur décroît et lorsque la vis est très rapprochée du résonateur, l'oscillateur redémarre avec une fréquence plus haute de quelques dizaines de MHz et alors le comportement en fonction de la position de la vis redescend normal. Cette inversion dans la variation de fréquence doit être dû au fait que le diamètre de la vis étant inférieur au diamètre du résonateur il perturbe la distribution des champs que "pratiquement". Dès que l'on augmente le diamètre de la plaque à une dimension voisine de celle du résonateur cette aberration de comportement disparaît. Pour assurer une bonne stabilité mécanique il est très important que la vis fasse bon contact dans la partie filTEE la maintenant. Si l'on ne dispose pas de vis à pas fin, il est possible de prendre une vis de 3 (pas métrique) et la munir d'un contre écrou. Il est bien évident que dans ce cas l'ajustement de la fréquence sera plus délicat.

Autre moment épique, celui du collage du résonateur. Avant de procéder à cette opération il est nécessaire d'essayer différentes positions possibles. Dans le montage réalisé le résonateur "déborde" très légèrement sur les lignes de Gate et de Drain.



Pour coller le résonateur en place j'ai choisi de la Gyrolite vulgaire du commerce - J'en d'abord essayé avec un autre résonateur sur une plaque de Duriod - La Gyrolite tient très bien à condition que l'on n'applique pas de contrainte sur le circuit. La seule façon de décoller le résonateur a été de plier le circuit - Je ne suis pas arrivé à le décoller en essayant de le presser latéralement - Comme le circuit est collé dans le fond de la boîte fraîche il est peu probable que celui-ci se décolle - Attention! mettre très peu de colle - Autel qu'elle déborde sur le pourtour du résonateur - Enfin lorsque la colle n'est pas sèche il est possible que l'oscillateur ne fonctionne plus.... Ne pas s'affoler il faut attendre 5 à 10 minutes environ -

Résultats obtenus :

Fréquence : 10,2xx (ajustable sur $> 100 \text{ kHz}$)

Niveau de sortie : constant $\pm 1 \text{ dB}$ sur toute la plage -

Le niveau de sortie est fonction de la tension d'alimentation - Avec 5V on obtient une puissance de +13 dBm (20mW) sans problème. Il est possible d'augmenter en augmentant la ~~plus~~ tension d'alimentation - (surveiller le courant !).

Stabilité du ~~DRO~~ libre : $< 350 \text{ kHz / 2H}$. (cf courbe de relevé sur deux heures) départ à froid.

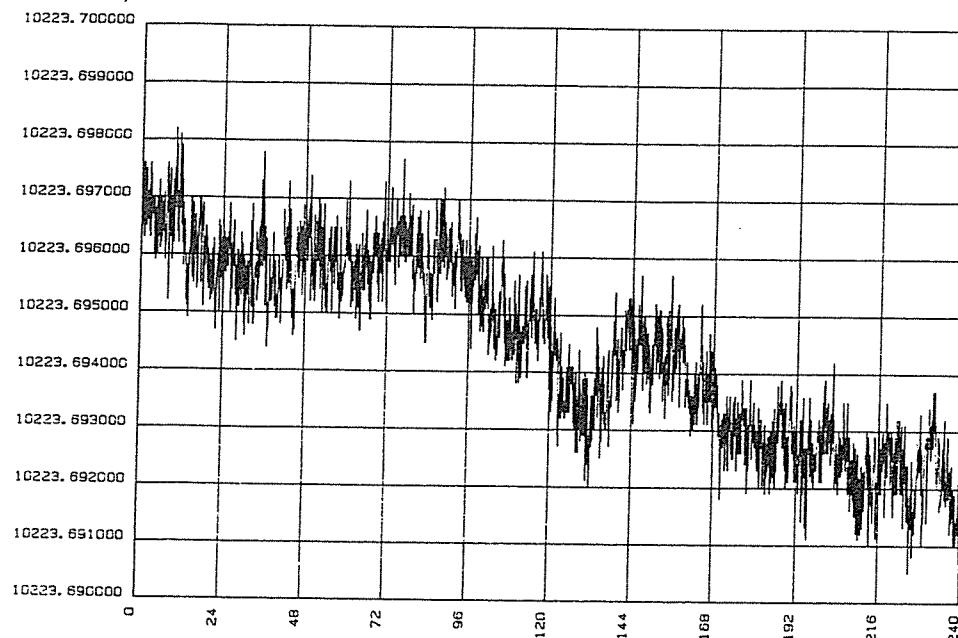
FM résiduelle : $< 5 \text{ kHz}$

Pureté spectrale du ~~DRO~~ avec injecteur : (avec filtre à bande étroite en sortie du générateur de reigne) : $> 40 \text{ dB}$.

Niveau d'injection à 10,224 : $\approx -30 \text{ dBm}$.

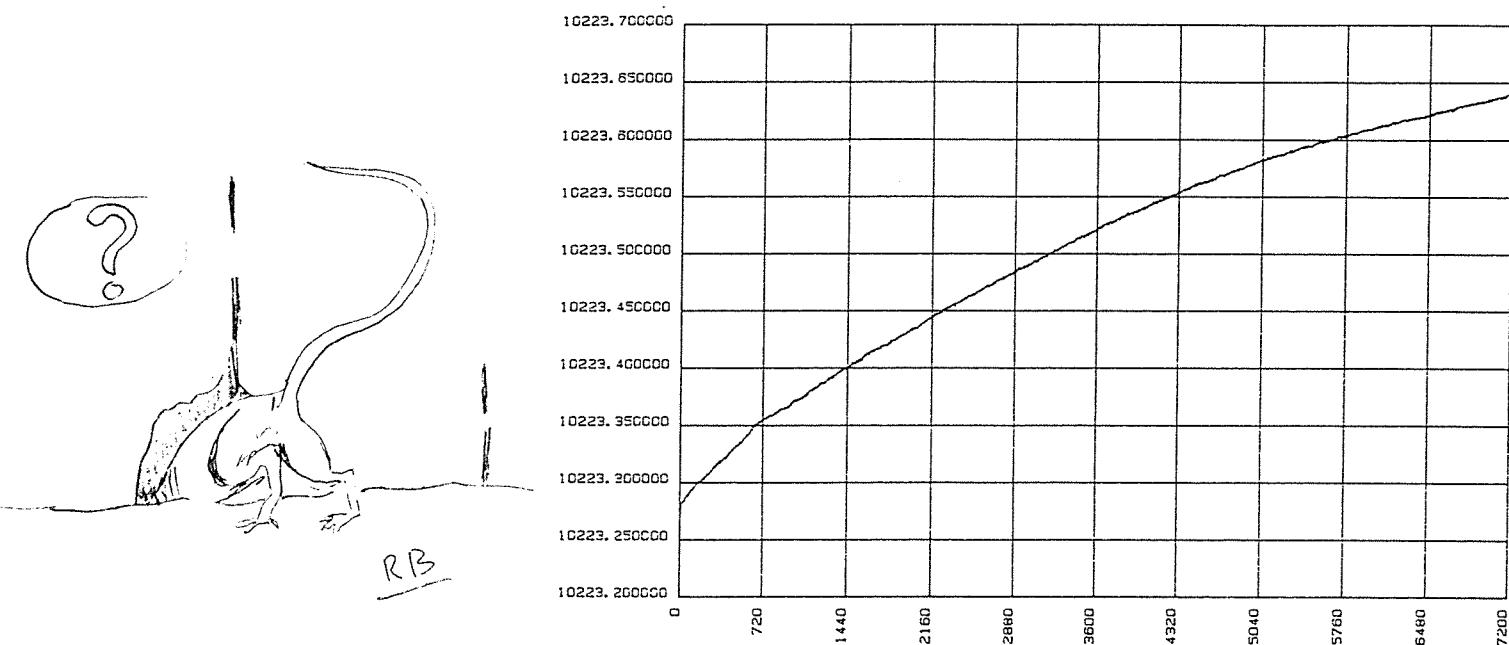
Ces résultats n'ont qu'un caractère informatif - Il est possible qu'il soit nécessaire de régler certains paramètres au montage final utilisé (les mélangeurs émission et réception) - Toutefois ils permettent de mettre en évidence la faisabilité d'un tel système - le problème qui vient alors est celui de sa fiabilité dans le temps - Comment peut-on s'assurer du fonctionnement correct de l'oscillateur et surtout de sa synchronisation sur la source de référence? - Voyons ce qui se passe lorsque l'oscillateur fait cette synchronisation.

E.T.R. Instabilité à court terme DRC 17/01/87



160

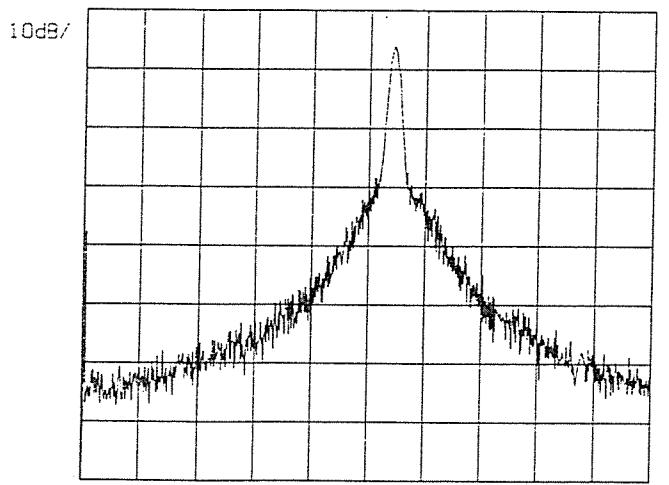
E.T.R. Dérive DRC libre sur 2 heures 17/1/87



Injection locked DRC 17-jan-87

ATTEN: 30dB

REF LVL: 10.0dBm



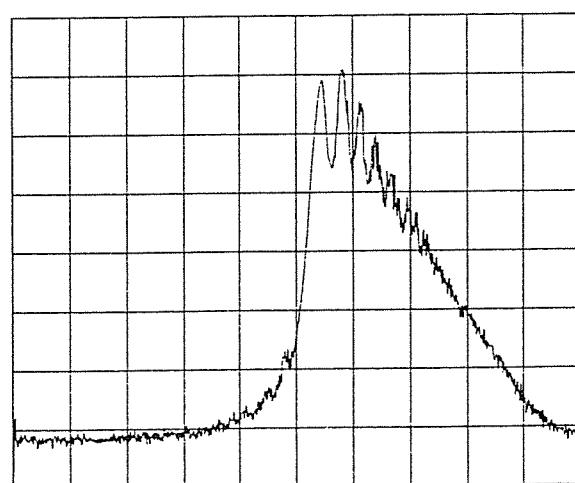
CENTER: 10.223GHz

RES: 1.0KHz

VIDEO: 100Hz

SPAN: 100KHz

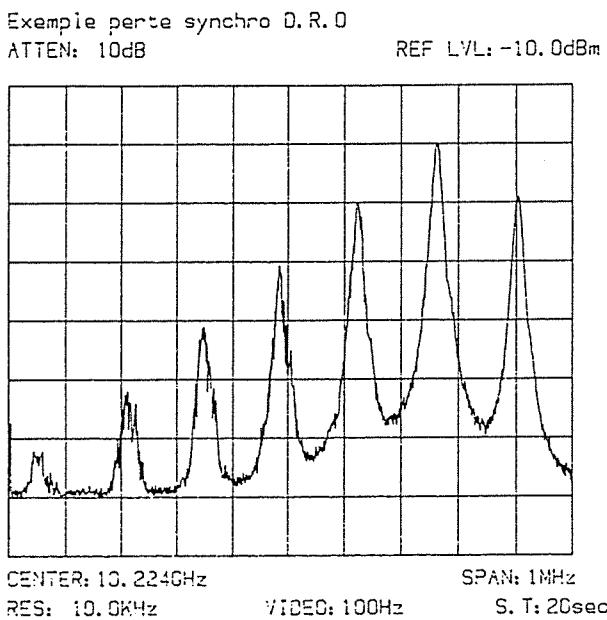
S. T: 20sec



spectre DRC avec injection non verrouillée

$F(DRC) > F_{inj}$ - le spectre s'inverse si l'on dépasse le point de verrouillage.

le relevé spectral de la sortie de l'oscillateur ayant perdu la synchronisation sur la référence montre que plusieurs raies sont alors présentes - l'écart de fréquence entre elles-ci est représentatif du BF entre le D.R.O et la référence -

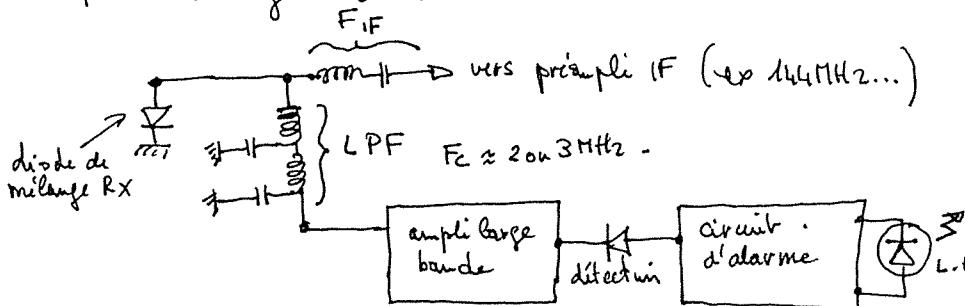


A gauche un exemple de relevé du spectre de la sortie de l'oscillateur dans un cas de perte de synchronisation. L'aspect général du spectre peut s'inverser suivant le rapport des deux fréquences - (dans ce cas $F_{D.R.O} < F_{Ref}$)

La sortie de l'oscillateur alimentant le mélangeur réception va servir au circuit de détection de perte de synchronisation -

les différentes raies présentes vont se mélanger entre elles dans le mélangeur réception - Ce mélange produira des raies représentant l'écart de fréquence existant alors entre les deux oscillateurs - Si le montage à D.R.O est correctement fait et que le coefficient de température de l'ensemble n'est pas trop élevé , l'oscillateur ne pourra s'écarte de la fréquence nominale que de quelques mega hertz au maximum. Il suffira, pour détecter la perte de synchro, d'utiliser la voie IF du mélangeur réception en y intercalant le circuit suivant:

exemple de mélangeur à 1 diode .



on détecte la présence de BF dans la voie IF du mélangeur réception pour activer un circuit mettant en évidence la perte de synchro - Le circuit d'alarme peut éventuellement intervenir sur la tension d'alimentation du D.R.O pour résister la synchro -

On peut ainsi prévoir deux ou 3 paliers de "rattrapage" en variant la tension d'alimentation du D.R.O. La commande étant alors asservie sur le circuit de détection d'alarme - Si l'on utilise l'oscillateur directement (balise source, ...) on pourra se servir d'un détecteur (comme mélangeur) misé dans la voie couplée d'un coupleur directif par ex

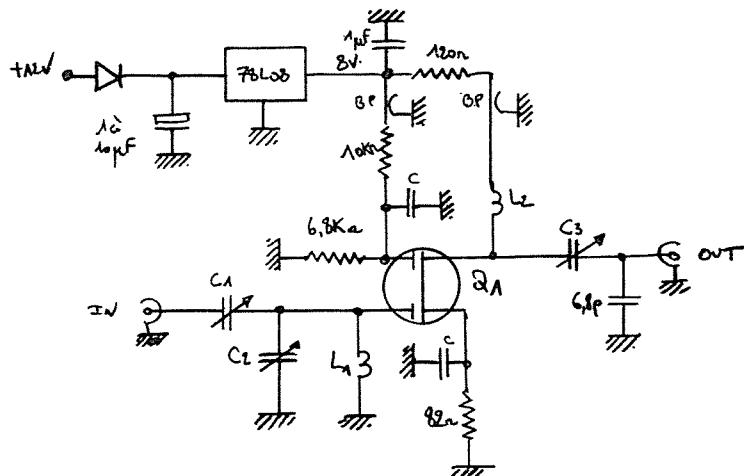
Merci à tous ceux qui m'ont aidé pour leurs conseils et également pour les composants....

F1EIT; F1EDJ; F6DZK ; F1EHN ; DL7QY et les autres que j'oublie ...

A bientôt sur 3cm en SSB !

PREAMPLI 432 MHz - CF300 - F1EHN

M



$C = \text{Capacitor disperge } 470 \text{ pF} \approx 1 \mu\text{F}$

$Q_1 = \text{CF300}$

$I_D = 15 \text{ mA}$

$V_{DS} = 8 \text{ V}$

$C_1 = C_2 = C_3 = 10 \text{ pF Airtronic}$

$L_1 = 1 \text{ sp } 12/10 \text{ Argent } \varnothing 5 \text{ mm}$

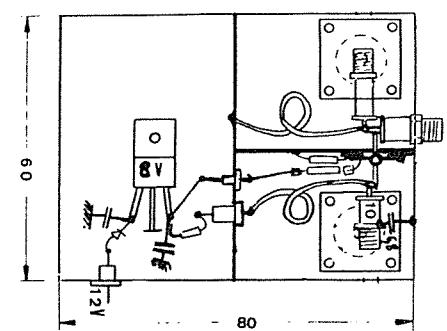
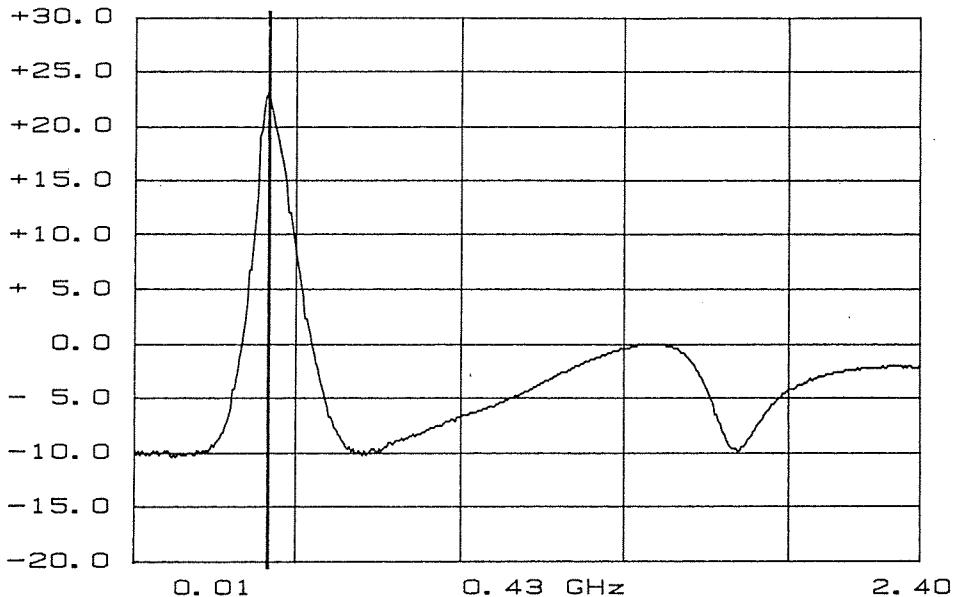
$L_2 = 1 \text{ sp } 12/10 \text{ Argent } \varnothing 4 \text{ mm}$

Performances: $G = 23 \text{ dB}$ $N_F = 0,6 \text{ dB}$.

100ms

hauteur du boîtier $\approx 30 \text{ mm}$

dB Gain/Loss (-A)
 $A = +22.52 \text{ dB}$



BLUG9 Small signal (class A) S-parameters

BLUG9	1152 MHz	50mA	200mA	500mA
S11	0.89	154	0.89	153
S21	0.9	44	1.2	56
S12	0.048	56	0.058	63
S22	0.68	194	0.71	182

Maximale Stabile Gain

MSG (dB)	BLUG9	50mA	200mA	500mA
1152 MHz	9.0 dB	9.9 dB	10.0 dB	
1296 MHz	7.1 dB	8.4 dB	8.6 dB	
2320 MHz	1.9 dB	3.6 dB	3.7 dB	

BLUG9	1296 MHz	50mA	200mA	500mA
S11	0.89	150	0.89	149
S21	0.8	40	1.0	53
S12	0.052	60	0.062	64
S22	0.70	194	0.71	181

BLUG9	2320 MHz	50mA	200mA	500mA
S11	0.86	116	0.83	115
S21	0.4	16	0.7	26
S12	0.120	61	0.130	58
S22	0.80	182	0.72	174

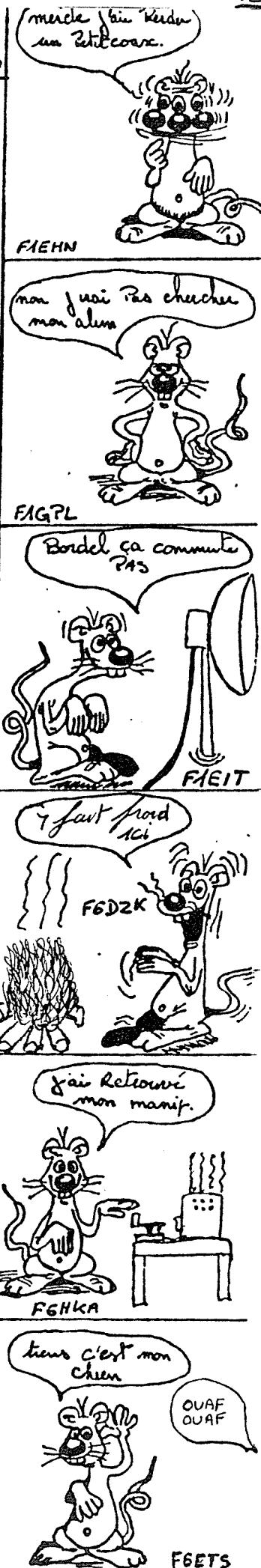
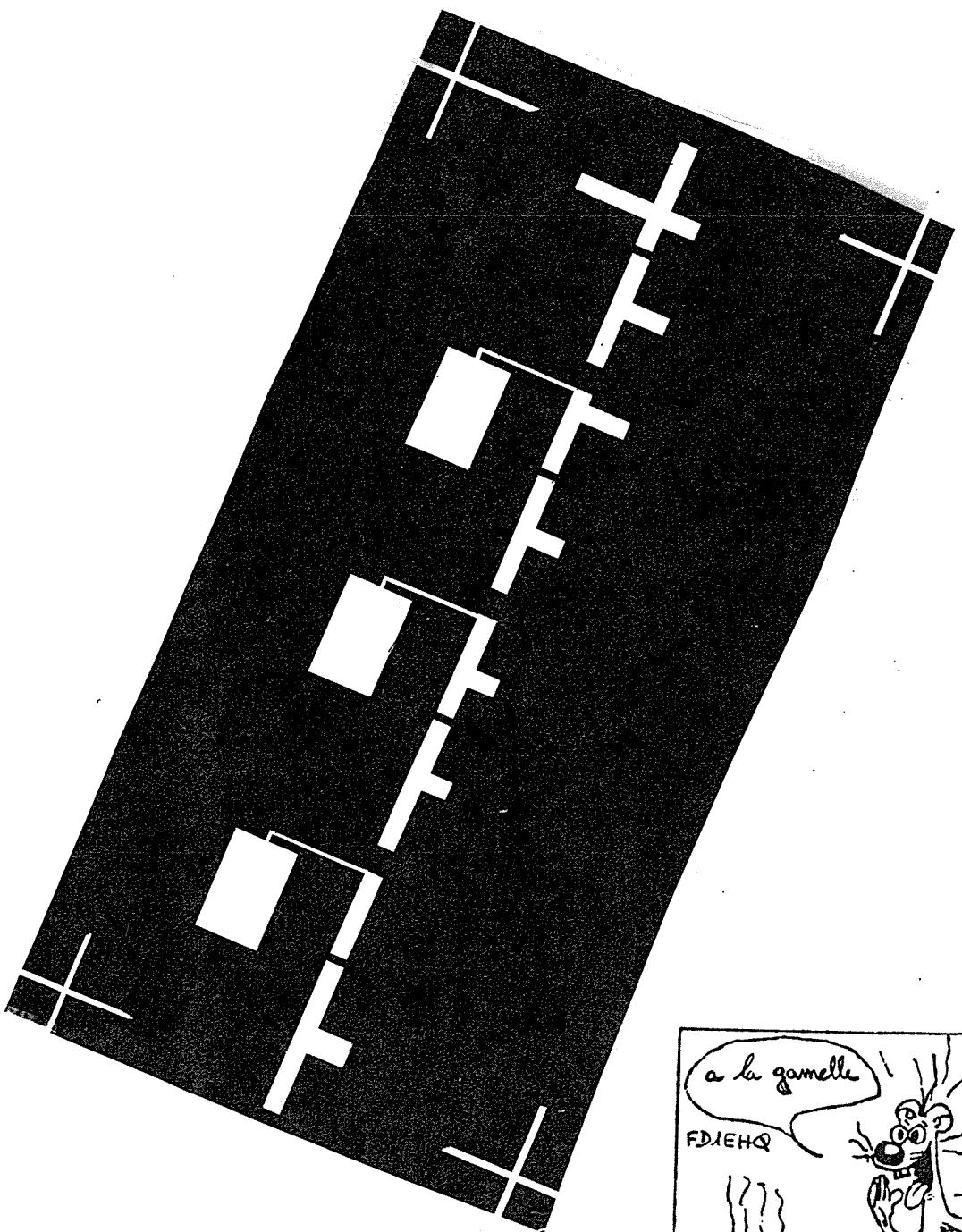
After a long time the S-par. test set was available. Tested are batches H854G and H850S, and a very old batch. There is a very small spread between this batches. It seems that the special BLUG9/01 version is not as good as the BLUG9....

Greetings
Geert PAONZH

AMPLIFICATEUR EMISSION 13CM

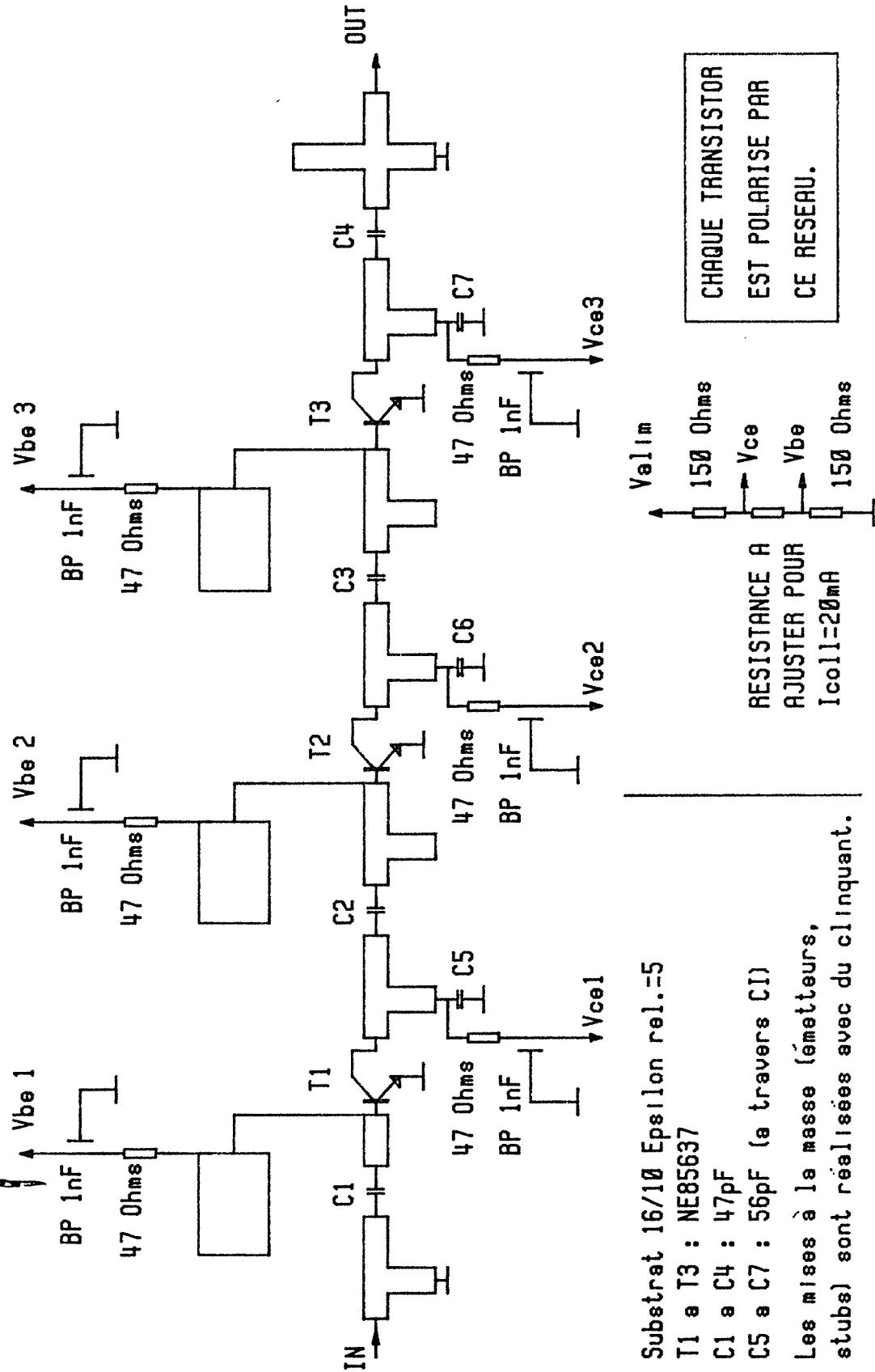
Jean-Jacques F1EHN, Michel F6DZK

Cet article décrit la partie émission basse puissance d'un transverter pour la bande 13cm. Il suffit alors d'environ -5dBm en entrée pour obtenir 50mW (Classe A). Le schéma de principe et le CI sont donnés ci-dessous. Le substrat utilisé est du verre époxy classique 16/10 mm. Les trois NE85637 sont polarisés à 20 mA chacun. Dans ces conditions le gain en petit signal est d'environ 23dB et la puissance de sortie à 1dB de compression du gain est de 50mW. Pour obtenir une puissance de sortie supérieure il faut polariser T3 en classe AB. L'adaptation en entrée et en sortie est supérieure à 15dB.





AMPLIFICATEUR 13CM (2320 MHz)



Substrat 16/10 Epilien rel.=5

T1 à T3 : NE85637

C1 à C4 : 47pF

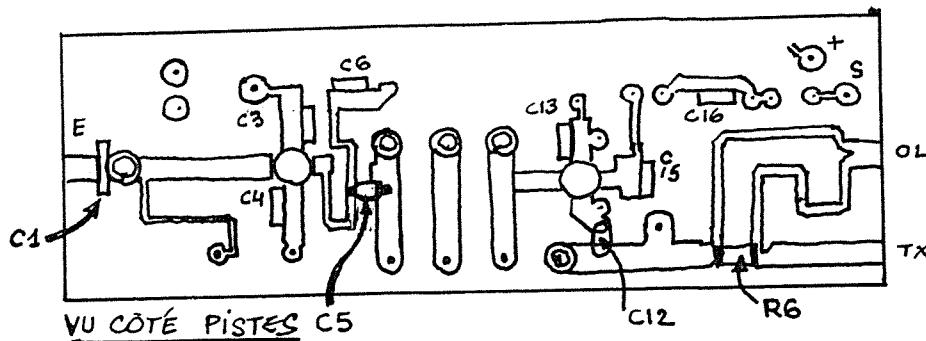
C5 à C7 : 56pF (à travers C1)

Les mises à la masse (émetteurs, stubs) sont réalisées avec du clinquant.

(13)

CONVERTISSEUR 1296 - 144 MHz

14



C1 : trapeze 10 pF
C2 : ajust. 0,5 / 5 pF
C3 : trapeze 47 pF
C4 : trapeze 47 pF
C5 : 33 pF

R1 : 47 Ω 1/4 w
R2 : 50 kΩ 1/4 w
R3 : 22 Ω 1/4 w
R4 : 470 Ω 1/4 w
R5 : 50 kΩ 1/4 w
R6 : 100 Ω 1/8 watt

C6 : trapeze 47 pF
C7 : 100 mF
C8 : ajust. 0,5 / 5 pF
C9 : ajust. 0,5 / 5 pF
C10 : ajust. 0,5 / 5 pF

P1 : perle ferrite
P2 : perle ferrite
AJ1 : 50 kΩ
L1 : ligne impriée
L2 : " " "
L3 : " " "

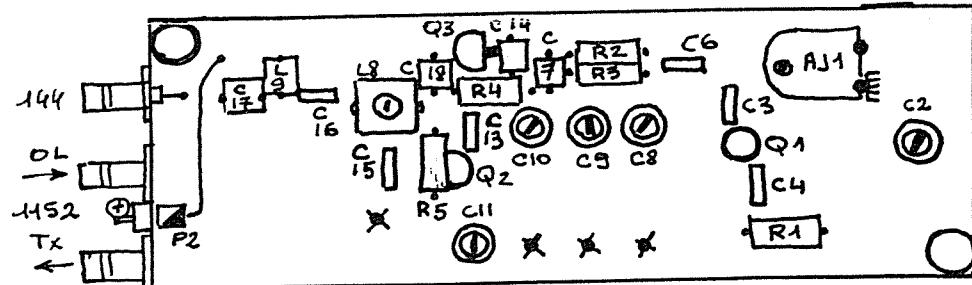
C11 : ajust. 0,5 / 5 pF
C12 : 10 pF
C13 : trapeze 47 pF
C14 : 2,2 μF tantale
C15 : trapeze 10 pF

L4 : ligne impriée
L5 : " " "
L6 : " " "
L7 : " " "
L8 : BV50G1
L9 : 2 tours sur
Perle ferrite

C16 : trapeze 47 pF
C17 : 100 pF
C18 : 47 mF
C19 : by pass 1 mF

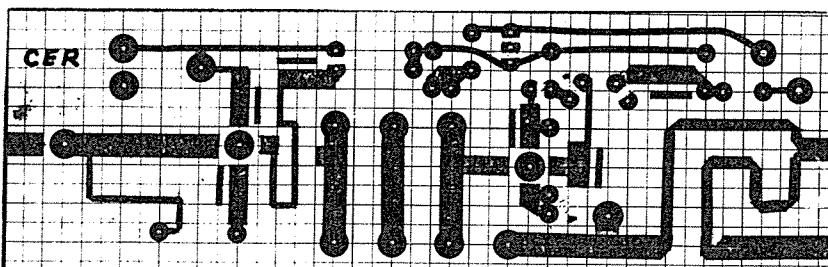
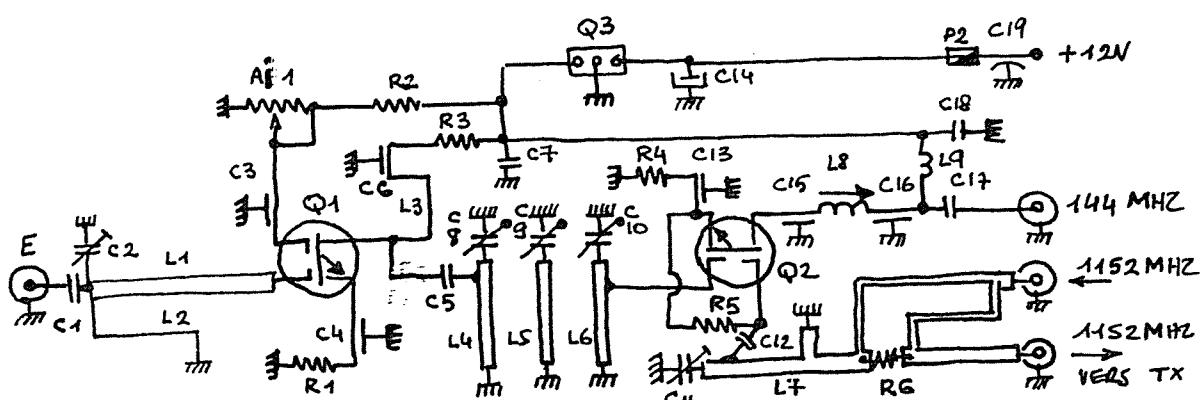
Q1 : CF300
Q2 : CF300
Q3 : 78L08

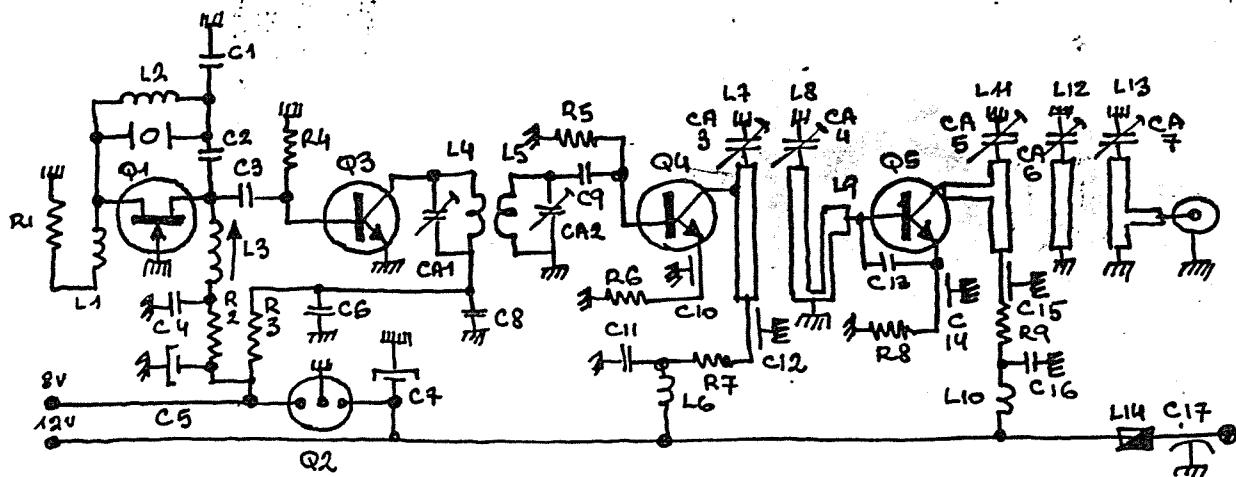
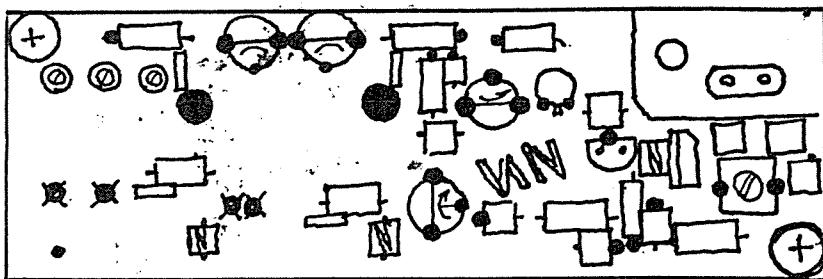
boîtier : 108 x 35 x 28
Schubert.



FACE SUPERIEURE ✕ = rivet φ 1,5 mm
soudé sur les 2 faces.

AJ1, R1, R4 soudés
sur les 2 faces à
la main.





Q1: j310 / P8002

Q2: 78L08

Q3: BFY90

Q4: BFR96

Q5: BFR96

L1 2 tours perle ferrite L8 ligne impénée R1: 220 Ω L2 18 tours sur 560 Ω L9 " " R2: 220 Ω L3 2 tours ferite R3: 220 Ω L4 2 tours ϕ 5 8/10° L11 ligne impénée R4: 4,7 k Ω L5 2 tours ϕ 5 8/10° L12 " " R5: 2,2 k Ω L6 2 tours perle ferrite L13 " " R6: 22 Ω L7 ligne impénée L14 perle sur C17 R7: 47 Ω R8: 22 Ω R9: 47 Ω

C1: 47 pF

C2: 5,6 pF

C3: 5,6 pF

C4: 10 mF

C5: 2,2 μ F

C6 10 mF

C7 2,2 μ F

C8 10 mF

C9 8,2 pF

C10 chip 220 pF

C11 10 mF

C12 chip 220 pF

C13 2,2 pF

C14 chip 47 pF

C15 chip 47 pF

C16 10 mF

C17 chip 100 mF

CA1 10 pF faible

CA2 " "

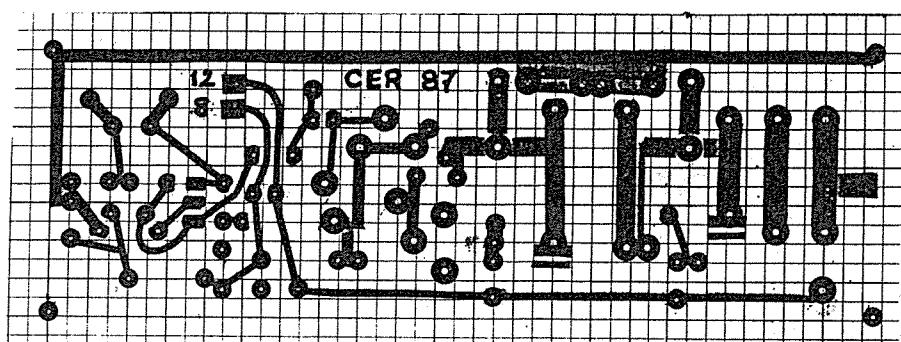
CA3 " "

CA4 10 pF faible

CA5 0,3/3 pF

CA6 8kHm

CA7 " "



QUELQUES TRUCS PRATIQUES A PROPOS DU TRANSVERTER DL1RQ SUR 10 Ghz

Tout d'abord l'oscillateur à quartz: l'article en langue Allemande est assez difficile à traduire, et quelques points importants peuvent passer inaperçus
 Autour du P8002: ne pas souder la grille du FET sur le plan de masse (si vous faites cela, vous aurez droit à une superbe auto-oscillation vers 600 Mhz)
 Pour la self sur 106 Mhz on peut utiliser une 5049 (voir BERIC) à condition de changer le pont de réaction par un 3,9pf et un 27pf (au lieu de 4,7 et 39)
 Dans le doubleur 300-600 Mhz, les condensateurs trapèze de 22pf sont un peu justes, il vaut mieux utiliser des 100 ou 220 pf
 Dans le doubleur 600-1200 Mhz, le condensateur de 2,7pf entre base et émetteur doit avoir des pattes ultra courtes (un chip serait idéal); à la sortie, les trimmers SKY seront avantageusement remplacés par des ajustables Stettner 5pf soudés à travers le circuit imprimé (on prie à 3,5mm) ces ajustables se trouvent chez BERIC.

Dans le multiplicateur par 8, 1200 Mhz-10 Ghz:

Les deux condensateurs ajustables dans la base du BFR91 (SKY): on les remplace aussi par des Stettner! il semble que les ajustables SKY ne fonctionnent que si l'on ne doit les ajuster qu'une fois! c'est un peu court.

Rien de spécial à propos des deux autres doubleurs AsGa, si ce n'est de faire attention à la tension de drain; l'auteur est un peu gonflé avec plus de 7volts et en cas de désadaptation en sortie, les MGF1402 ne vivent pas très vieux!

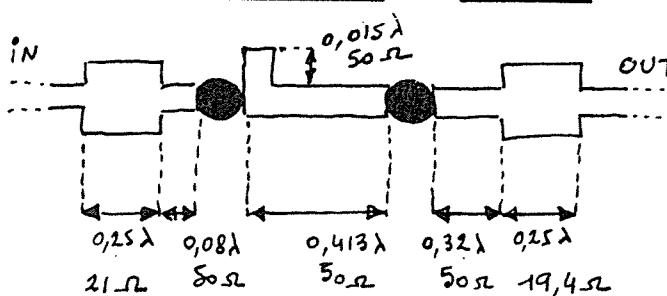
Un régulateur 78L06 semble plus sage, et si l'on utilise comme je l'ai fait de vieux NE244, il vaut mieux rester sagement à 5 volts.

Pour tous ces montages à AsGa ou autres où il faut des traversées de masse on a avantage à utiliser de petits rivets en cuivre Ø 1,5mm(BERIC)

F6CER

DXL 1503A P70

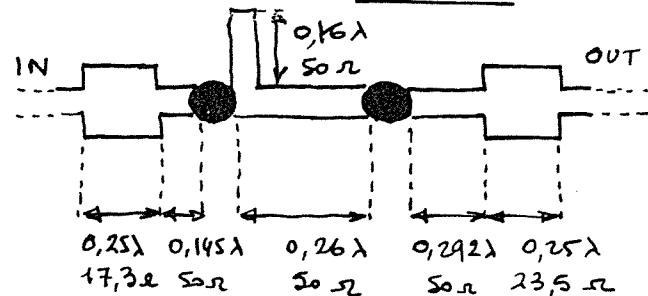
10 GHZ



S₁₁ : 0,72 -117°
 S₂₂ : 0,76 -55°

U_{DS} : 3,5 V
 i_D : 12 mA

5,7 GHZ



S₁₁ : 0,79 -76°
 S₂₂ : 0,65 -31°

U_{DS} : 3,5 V
 i_D : 12 mA

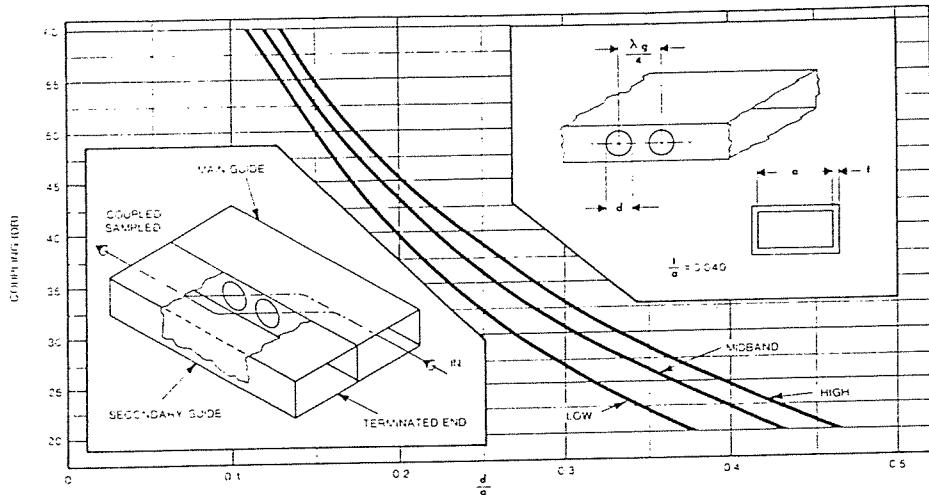
SALLE TRAITEMENT TBF



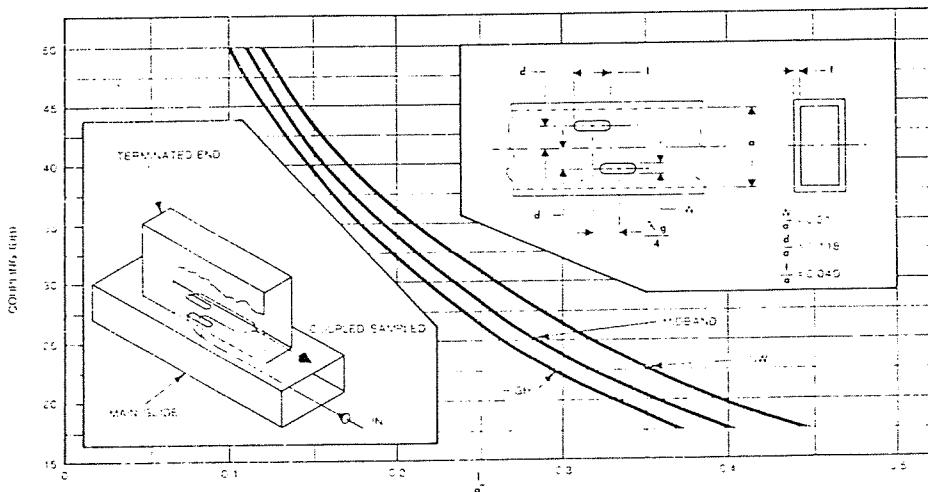
Couplers

17

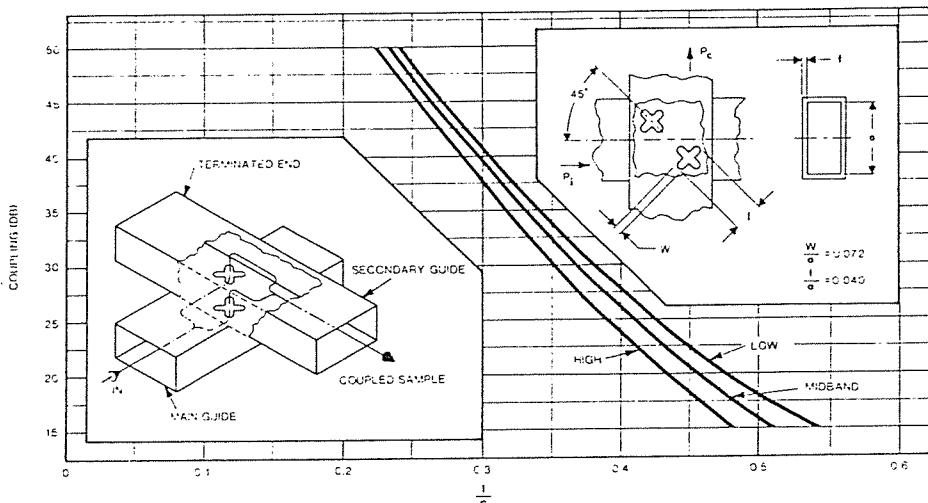
SIDEWALL DIRECTIONAL COUPLER
ASPECT RATIO 2:1



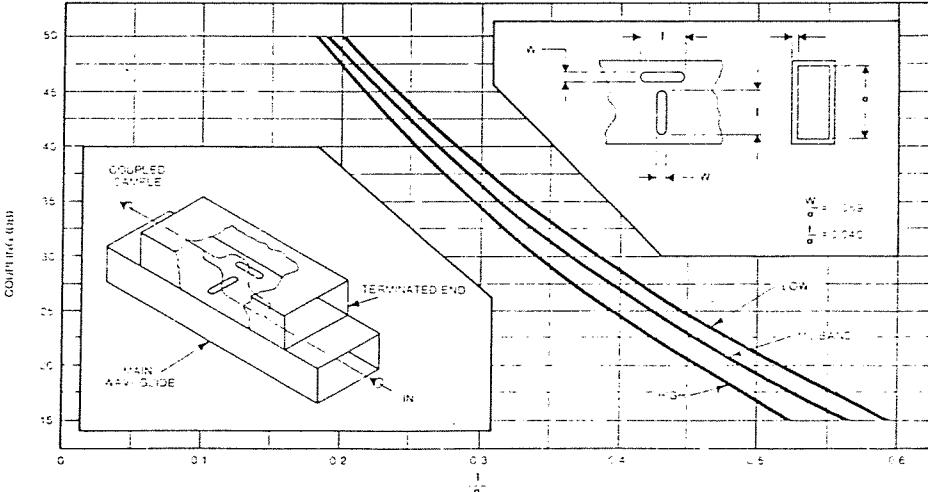
SCHWINGER REVERSED DIRECTIONAL COUPLER
ASPECT RATIO 2:1



MORENO CROSS GUIDE DIRECTIONAL COUPLER
ASPECT RATIO 2:1



RIBLET TEE SLOT DIRECTIONAL COUPLER
ASPECT RATIO 2:1



LA PAGE GA-ASTRONOMIQUE

18

Colis de Po-



mettre du pain-boineau fraîchement dégouté de la palette

Couper la viande en morceaux de taille moyenne, les faire mariner dans de l'huile, ail écrasé - poivré fraîche de bois d'Aïk et feuille, feuille de laurier, thym si, poivre pendant au moins 2 h. Passer le dégouté dans un ramequin avec un peu d'eau et ajouter un morceau de sucre, dans un bol mélanger la poudre à l'assaisonnement avec de l'eau, ajouter, Attention il vaut mieux faire par petites quantités - ou restituer l'assaisonnement.

puis dans - mettre suffisamment d'eau

pour une bonne sauce
ajouter 1 ou 2 cuvettes coupées en rondelles et 2 poignées de tenu, cela suivant la quantité de viande peu bien la sauce
ajoute le poivré, ne surtout pas le sucre -

laisser cuire doucement

3/4 h. 1 h.

parfois + +

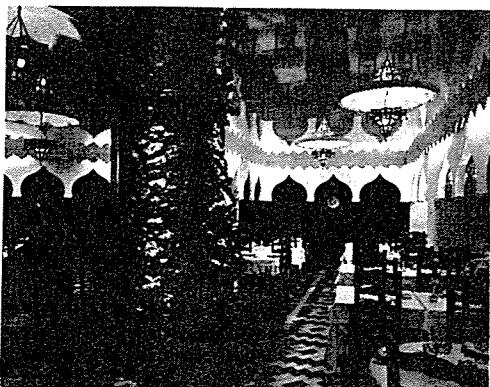
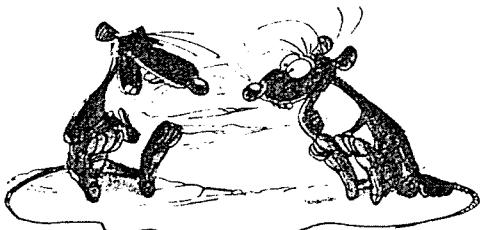
servir avec haricots rouge

bien cuits (éclatés)

Faire tremper le blanquette le plus longtemps possible - le mettre dans une jasselle d'eau avec poivre laurier, thym, oignon, boîte d'inde finement haché, pas saler tout de suite cuire au feu bouillante reporter de l'eau si nécessaire il faut que la viande se détache pour qu'il soit bien cuits. Saler vers la fin cuison



LES BONNES ADRESSES DE
HURK INFOS !



**Restaurant
LA KEMIA**

*
159, bl. Gabriel Péri
92240 MALAKOFF

Tél. : 46.54.54.40

Fermé le dimanche
et le lundi.

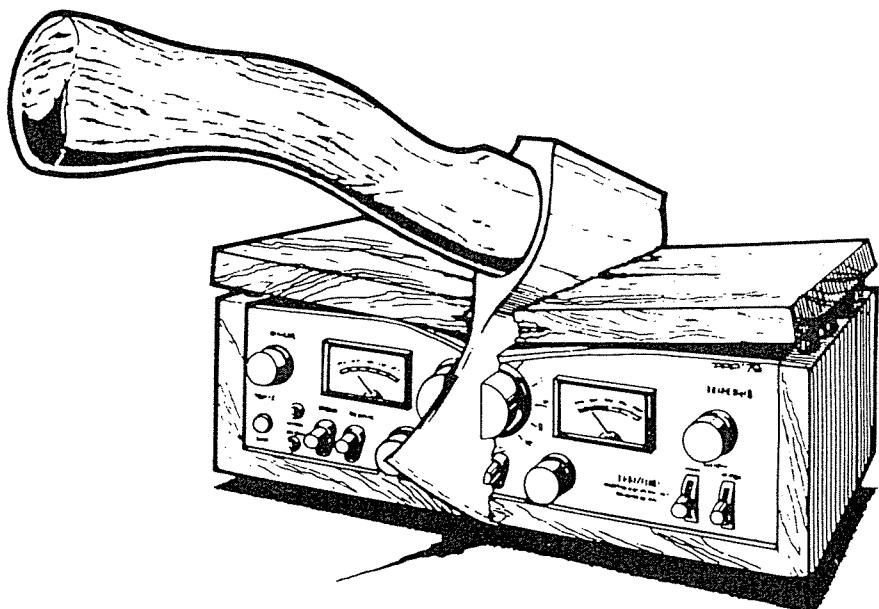
GESTA - 1986

"AU FLAMENCO"

33, rue de la République
92240 MALAKOFF

Tél. : 46.54.54.40

*spécialités espagnoles et
antillaises !*



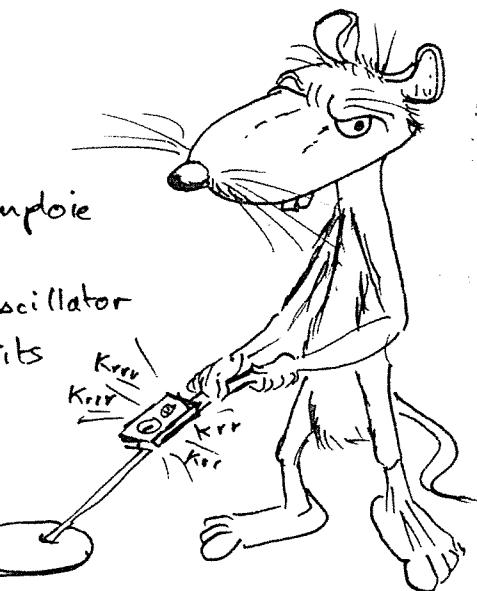
En matière de dépannage méfiez-vous des opinions tranchées



petites annonces



FC1EER
METROZ michel
13. rue D' Despeignes
69008 Lyon
Tel 78.00.87.98.



F1EIT cherche

base de temps pour
Scope CRC :
BT5888 (10MHz)
ou BT588?? (100 MHz)

Merci
73's à tous

DA2CD cherche

- tiroir double trace pour Tektronix 585
- générateur HF modulable



HURC INFOS

Boite Postale 4
92240 MALAKOFF

