

HURC INFOS

Nr 19 JANVIER 85



SQUICK
SKOUICK
SKUIK

SHF - UHF - VHF

SKEDS

SM6CKU: Ben is looking for someone to run test with him on 5760 where he has 20 watts.



Reinhard Conrads DF1EQ DL
Dipl.-Ing. Kuckenberg 6
5093 Burscheid
Tel. 02174-8295

I'm QRV on 23cm
with 250W / 4,2m disk and 13cm 25W / 2,2m disk,
I'm very interested in sheets with F; my tele-
num. is (0)2174-8295 after 20⁰⁰

432 - 500W 4x21EI 3SK97 - 1296 - 200W 4x23EI NGP 1400

~~7021~~ only at week end from EENTF
(800m x 81)

I2FH&S ROTA FRANCO
VIA DANTE, 5
20030 SENA GO (MI)

ITALY

EA1 YV
Agustín Bendamio Quintas
López Mora, Nº 70-1º A
Phone: Spain-986-293947
VIGO. Spain.

meteor-scatter
144 MHz.



QTH Locator: VC67h (IN52SD).

A.S.L. : 50 m. SSB or CW (Maximum 800 L.P.M.).

Ant.: 16 elem. long yagi 9FT. Alternative 9 + 9 elem.
RHCP with elevation.

Tx/Rx: Kenwood 770 E.

PA: Dressler D-200J-S; 4CX350A, 500 W.

Preamplif.: SSB Electronics, 3SK97. 0,9 dB NF.

Coaxial: 31 m. low loss cable, Celliflex CU2Y 50 Ohm.
 $\frac{1}{2}$ inches.

"Stop complaining and pretend you're trimming your antenna or something."

Filtre à quartz économique pour le NOISE BLANKER DJ7VY

(3)

Vous vous souvenez peut-être de la description dans VHF communications de 1980 de l'excellent noise blanker par DJ7VY (n°1 et 2). Une adaptation suivant un mélangeur 144 → 9 MHz avait été présentée dans HVRX INFOS n° 13 Automne 83.

le montage, après un peu plus d'un an de fonctionnement, donne toujours entière satisfaction que ce soit pour le trafic sur 144 ou en UHF (1296) avec un convertisseur. Certains d'entre vous ont peut-être entrepris la réalisation.

Un seul problème est difficile à résoudre (autre le bobinage des pots aux 27MHz pour le passe IF de réception à TCA 440) c'est celui du filtre à quartz 9MHz. La solution la plus directe consiste à faire tailler deux quartz (9008.5 et 8991.5 KHz). Malheureusement il en va de la taille des quartz comme de bien autres choses : les prix grimpent ! La taille des deux quartz revient de 150 à 200 F suivant la voie choisie.

Il est possible (???) d'utiliser des quartz C.B. Je n'ai pas fait l'essai dans ce montage précis mais d'une façon générale les Q de ces quartz sont assez lamentables. Si cette solution peut être économique (dans un premier temps), les résultats ont toutes les chances d'être médiocres.

Une alternative est possible en utilisant un filtre monolithique. J'ai retrouvé dans mes fonds de tiroirs quelques échantillons de filtres de chez I.Q.D référence : 9-M20. Ce sont des filtres 9 MHz avec 20 KHz de bande passante.

Voici les spécifications "constructeur":

Type: 9-M-20

Fréquence centrale: 9.0 MHz

Bande passante à -3dB: 20 KHz

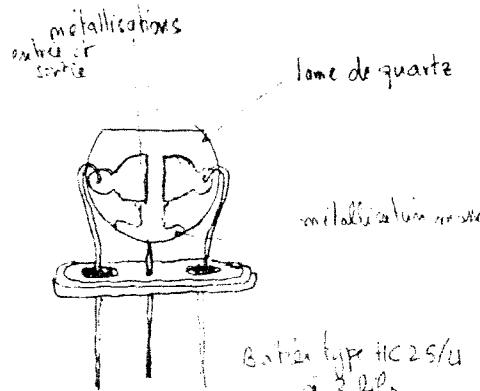
" " " -20dB: 60 KHz.

Atténuation ultime : 20 dB (!)

Ondulation dans le B.P.: 1 dB .

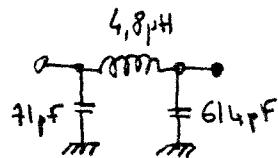
perte d'insertion : 3dB .

Impédances (Ets) : 5 kΩ .



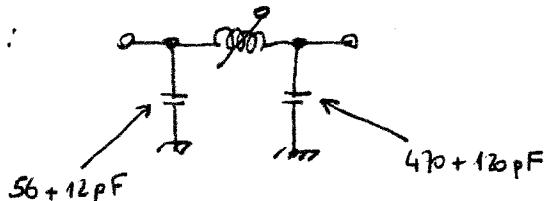
Voilà comment c'est fait à l'intérieur en dedans

les impédances d'entrée et de sortie étant très élevées ($5\text{ k}\Omega$) il faut évidemment adapter. Pour un système de mesure en $50\text{ }\Omega$ on peut réaliser facilement un tel rapport de transformation avec un transfo large bande (rapport $1/10$). On utilise donc un bon vieux filtre en π . Pour une telle adaptation d'impédance le Q minimum est de 10 environ - Avec les composants dont j'ai disposé, j'ai pris un Q de 20 à 25 pour obtenir des valeurs que j'avais (toujours dans mes fonds de tiroirs).

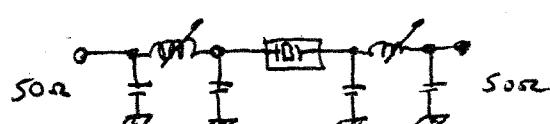


$L_{aj} : 3.9 \pm 5.7 \mu\text{H}$

ce qui donne concrètement :

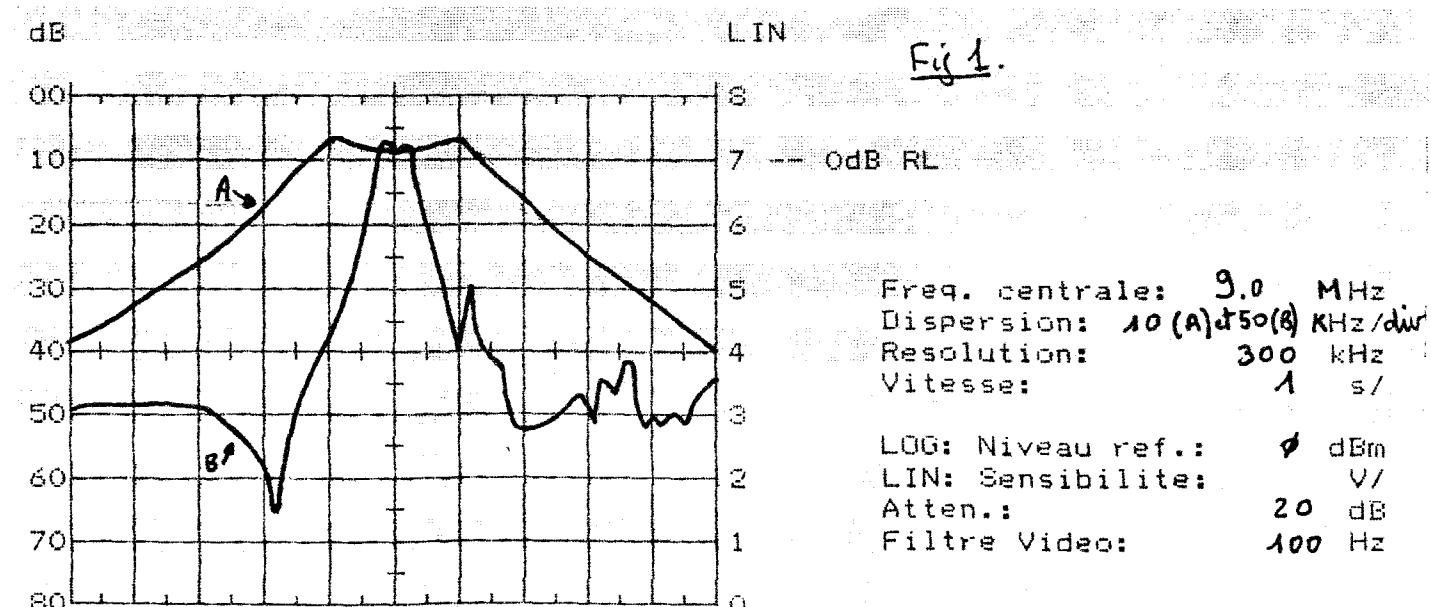


Note: Attention au Q du circuit d'adaptation : il ne faut pas qu'il perturbe les mesures !
le tout fut monté vite fait sur une plaquette type vero board avec une face métallisée.
Aucun blindage particulier n'a été ajouté. les mesures de B.P qui suivent sont donc celles du "pire des cas".



les deux self sont réglés pour la meilleure perte d'atténuation (meilleure adaptation en transmission).

les résultats de bande passante sont donnés fig 1 ci-dessous.

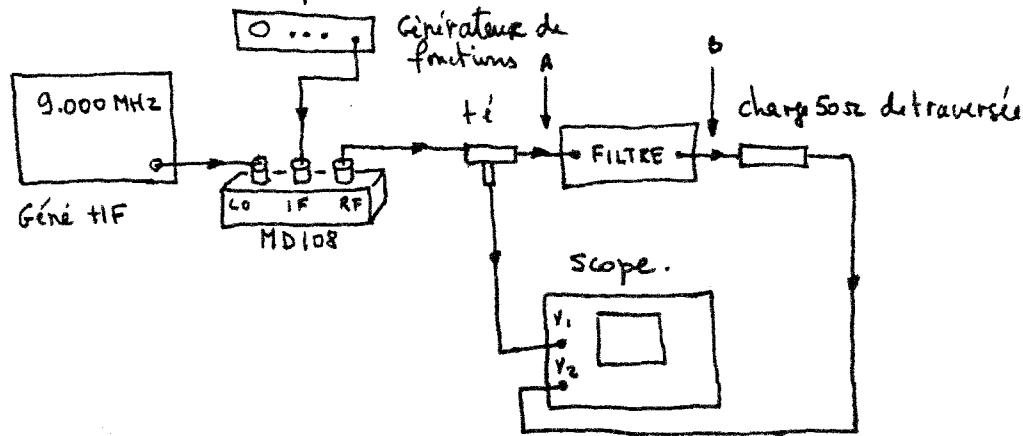


les résultats sont assez conformes à ceux annoncés par le constructeur. Seule la perte d'insertion est plus élevée - Mais cela est certainement dû aux adaptations entrée et sortie qui ne sont pas optimum. les résultats sont tout à fait comparables à ceux obtenus par DJ7VY dans des conditions de mesures identiques. La rejection hors bande est même meilleure.

Mesure du temps de propagation (délai).

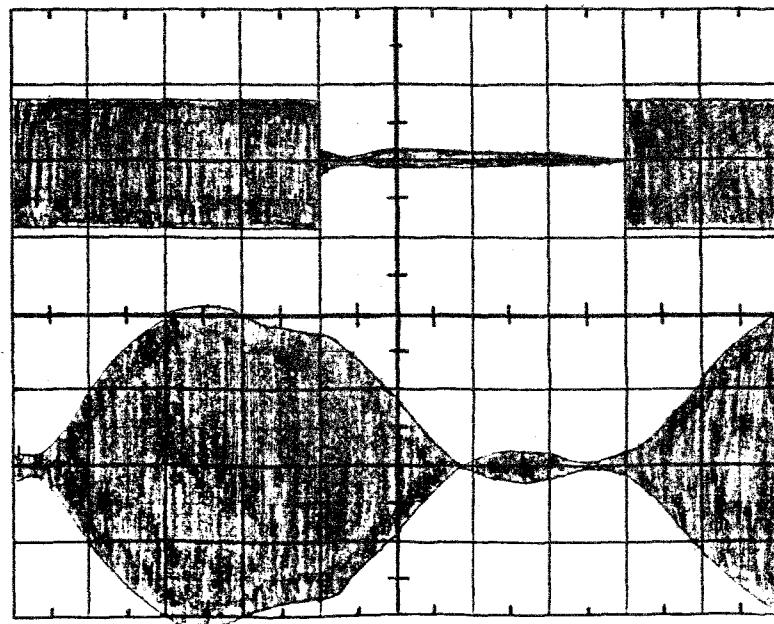
Là les affaires se gâtent. Ne disposant pas de générateur modulable en impulsions pour envoyer des bursts il fallait user.

Un mélangeur à diodes schottky peut dans des cas de détresse, rendre beaucoup de service -
Un MD108 se transforme vite fait en modulateur -



- le générateur d'impulsions de fonctions livre des signaux carrés injectés sur le port IF (couplé continu) du mélangeur. Le niveau de sortie est ajusté pour obtenir un découpage du signal de l'entrée L.O. Le rapport ON/OFF ainsi obtenu est assez médiocre. Ceci est dû à un offset continu présent sur la sortie du générateur de fonctions. Mais les résultats sont suffisants pour la manip. alors on laisse caïdoi.

Le délai est donné sur la figure 2 ci-dessous.



Horizontal : $20 \mu\text{s}/\text{div}$

ch 1 : $0,2\text{V}/\text{div}$.
(mesure en A)

ch 2 : $0,1\text{V}/\text{div}$
(mesure en B)

Ps: Je cherche un appareil photo (polaroid) susceptible de prendre des photos de près (écrans) ou une caméras thermique A/D (ISEE 408) - celle qui permet de faire un temps à faire des calibrages - merci.

fig2: mesure du délai entre transmission filtre monolithique 9M20

Les résultats sont encore identiques à ceux du filtre de DJ7VY.

Au fait le prix du filtre 9M20 ? > 50F TTC ! j'ai tout encore ... si ça vous tente ...

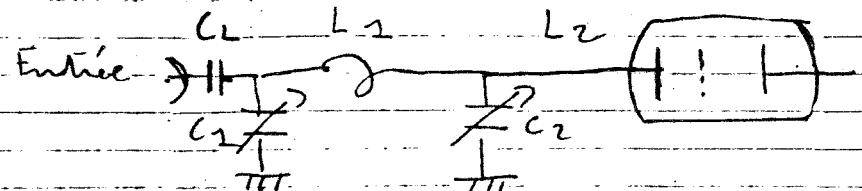
MODIFICATION
DES CAVITÉS VPX 6
(Suite et peut-être fin)
F1CON.

- Après les articles parus dans HURK et O.C.I., de nombreux Mons. ont entrepris d'utiliser les cavités VPX 6, qui, à l'époque se trouvaient aisément; Or, il s'est avéré dans certains cas, que bien que les modifications suggérées aient été respectées assez scrupuleusement, les résultats obtenus étaient inférieurs à ce que les articles laissaient espérer - les "débauges" portaient principalement sur le circuit d'entrée, parfois incomplète et présentant souvent un TOS important, et également sur le couplage de sorte non réglable, limitant la puissance fournie à l'antenne et responsables d'un rendement assez faible.

- Après un délai de réflexion (3 ans !) j'ai décidé avec ma célerité coutumière, (6 mois!) de me pencher sur le problème.

- Les différences de comportement constatées, semblent, pour une part, imprévisibles avec variations notables observées dans les capacités internes des tubes 2C39 ou assimilés. Ceci particulièrement pour l'entrée, où du fait d'une inductance série assez élevée dans le circuit cathodique, la capacité grille-cathode réduisait à peu de chose les plages d'accord possible. Voici donc mon nouveau circuit d'entrée qui sur l'exemplaire même permet d'obtenir un return loss > 25 dB. (Mesure FLEDS) ainsi qu'un réglage facile.

[7]



C_1, C_2 : Johnson 0,8 - 20 gf.

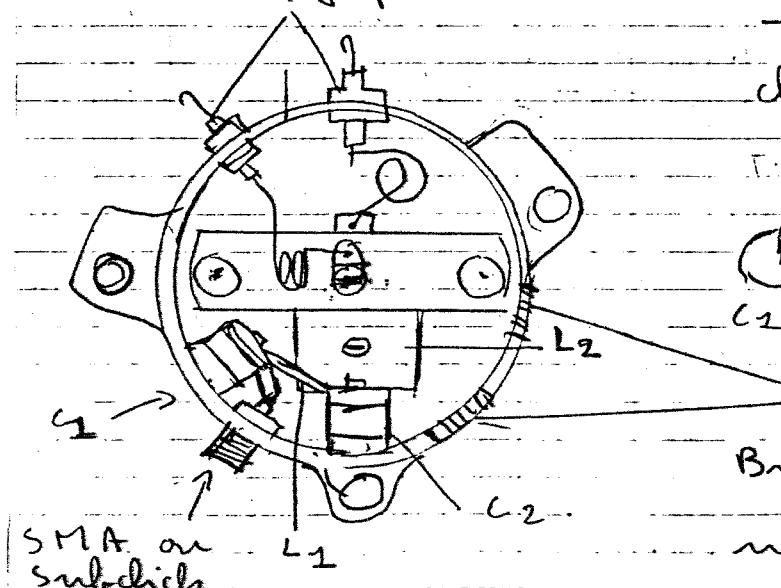
C_1 : Câble 22 gf (percutique) ATC.

- Bay pass à Vis

- L_2 : Epingle à

cheveux, Fil Ø 15/20 mm.

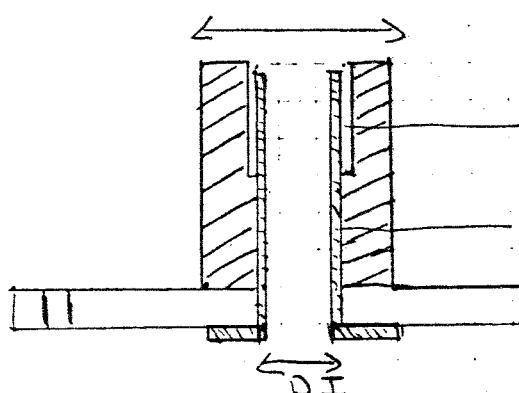
~ Echelle 1.



Emplacement des
Bay pass d'origine; non
utilisés.

- L_2 : Pour diminuer autant que faire
se peut l'inductance entre la cathode et
 C_2 , la portion coaxiale de L_2 est aménée
à une impédance plus basse, par adjonction
d'un manchon de cuivre ou de laiton
torsadé à la demande et sondé à la ligne de
cathode d'origine.

$D \approx 16 \text{ mm.}$

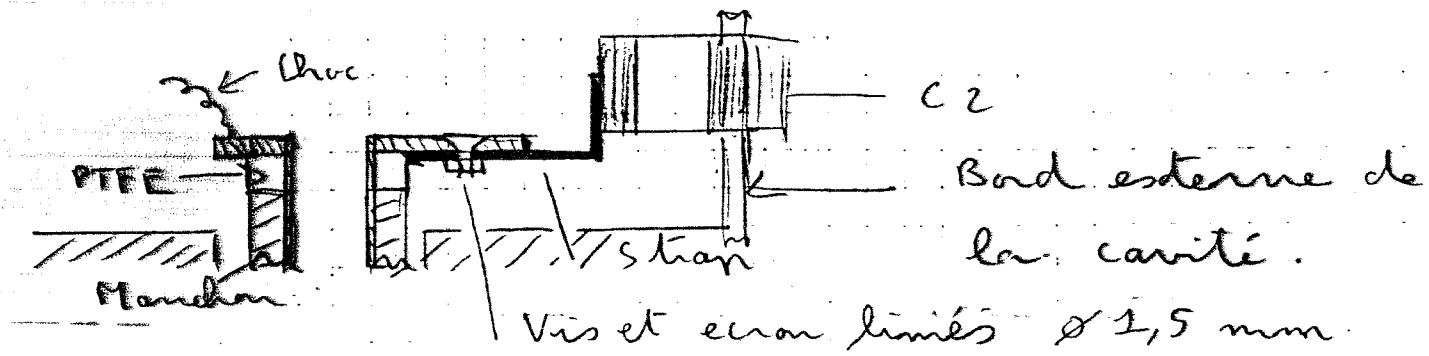


$DI + \approx 0,5 \text{ à } 1 \text{ mm.}$

Frottisement gras et soudure.

Téflon

- la partie superointerne du mandrin est tournée à un diamètre légèrement supérieur (0,5 à 1 mm), pour éviter d'immobiliser les contacts de cathode.
- la soudure sera effectuée à la pâte à soudre après avoir ôté le contact filament; mais avec la pièce Téflon assurant la fixation de l'ensemble sur la cavité. (Procéder rapidement au chalumeau)
- Toujours dans le but de réduire l'inductance de L2, la jonction avec C2, est réalisée par un "strap" de feuillard de cuivre (épaisseur \approx 2/10 mm) en forme de "L".



- Sa largeur est également de \approx 16 mm

Il est maintenu sous la pièce d'origine
par 1 vis et écrou de diamètre 1,5 mm -
puis soudure (Fer à soudre) -

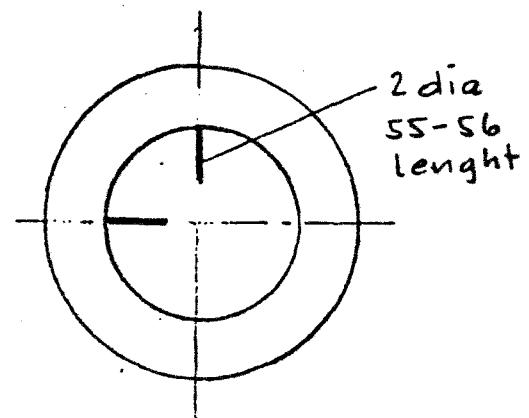
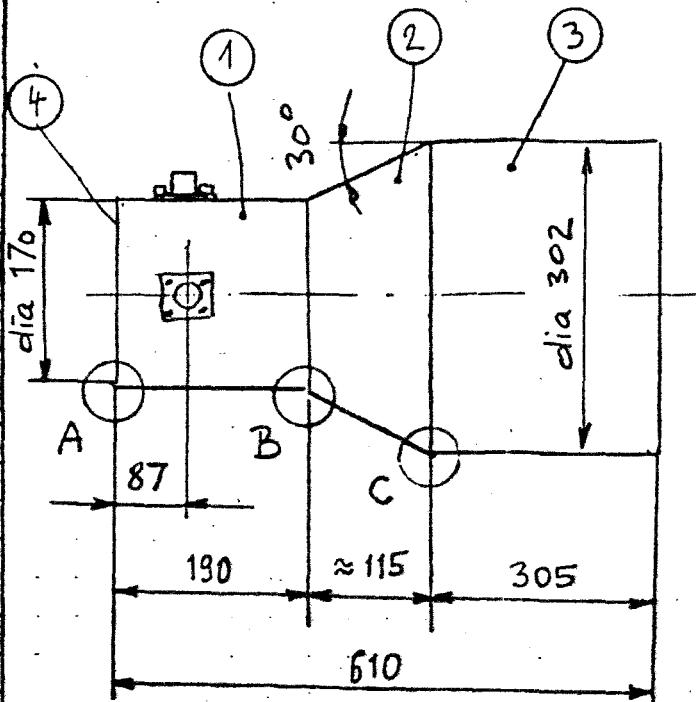
- l'écrou est ensuite limé pour réduire son épaisseur à quelques dizaines

Circuit anodique:

- Seul est conservé le système d'accord par vis sans fin.
- Le "CV" et son axe sont éliminés ainsi que la bielle de remplir l'origine.

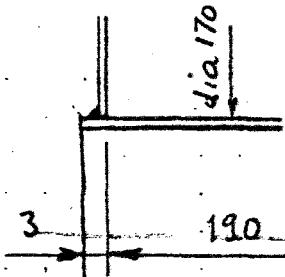
Dual mode horn
1296 MHz (W2IMU shortened)

DE9PHJ Apr. 84

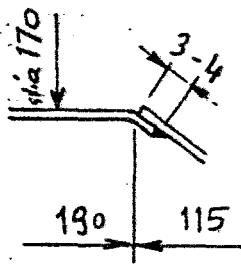


Dimension inside
in mm

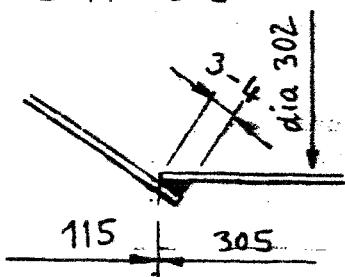
Detail A



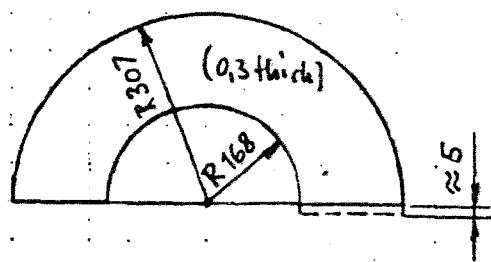
Detail B



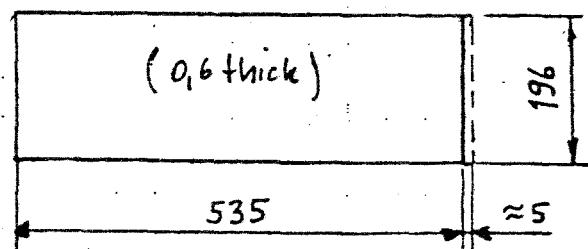
Detail C



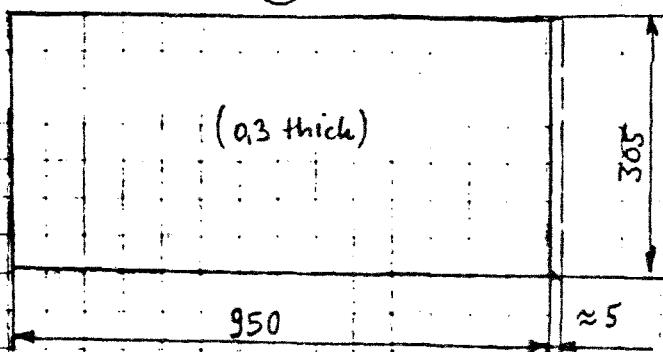
Part ②.



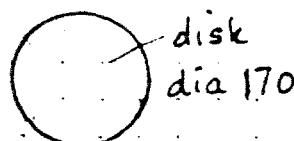
Part ①



Part ③



Part ④



Material brass - or
copper sheet 0,3 - 0,6 mm

AMPLIFICATEUR A DEUX ETAGES POUR LA BANDE 23 CM.

MICHEL

F4DZK

Ce montage, utilisant des composants courants, peut être utilisé indifféremment en émission ou en réception. Le schéma de principe est donné en figure 1 et le dessin du circuit imprimé en figure 2. Le substrat utilisé est du verre epoxy 16/10 double face. La face non représentée reste entièrement cuivrée. Les impédances de source et de charge à utiliser sont 50 Ohms. Dans ces conditions, le gain est de l'ordre de 22dB et le facteur de bruit de l'ordre de 4dB. Les lignes imprimées permettent de réaliser des adaptations d'impédance dans une large bande sans nécessiter d'éléments ajustables. Ce montage devra donc être précédé et/ou suivi de filtres si l'on désire éliminer des produits indésirables. Il a été jugé préférable de séparer les problèmes de filtrage de ceux d'amplification dans la mesure où il est plus facile de mettre au point des filtres entre deux impédances connues (50 Ohms en général). L'utilisation au hasard d'éléments de filtrage dans un montage (quart d'onde et cv en bout par exemple) permet peut-être de réaliser un oscillateur dans certains cas, mais rarement d'obtenir reproductiblement un amplificateur stable.

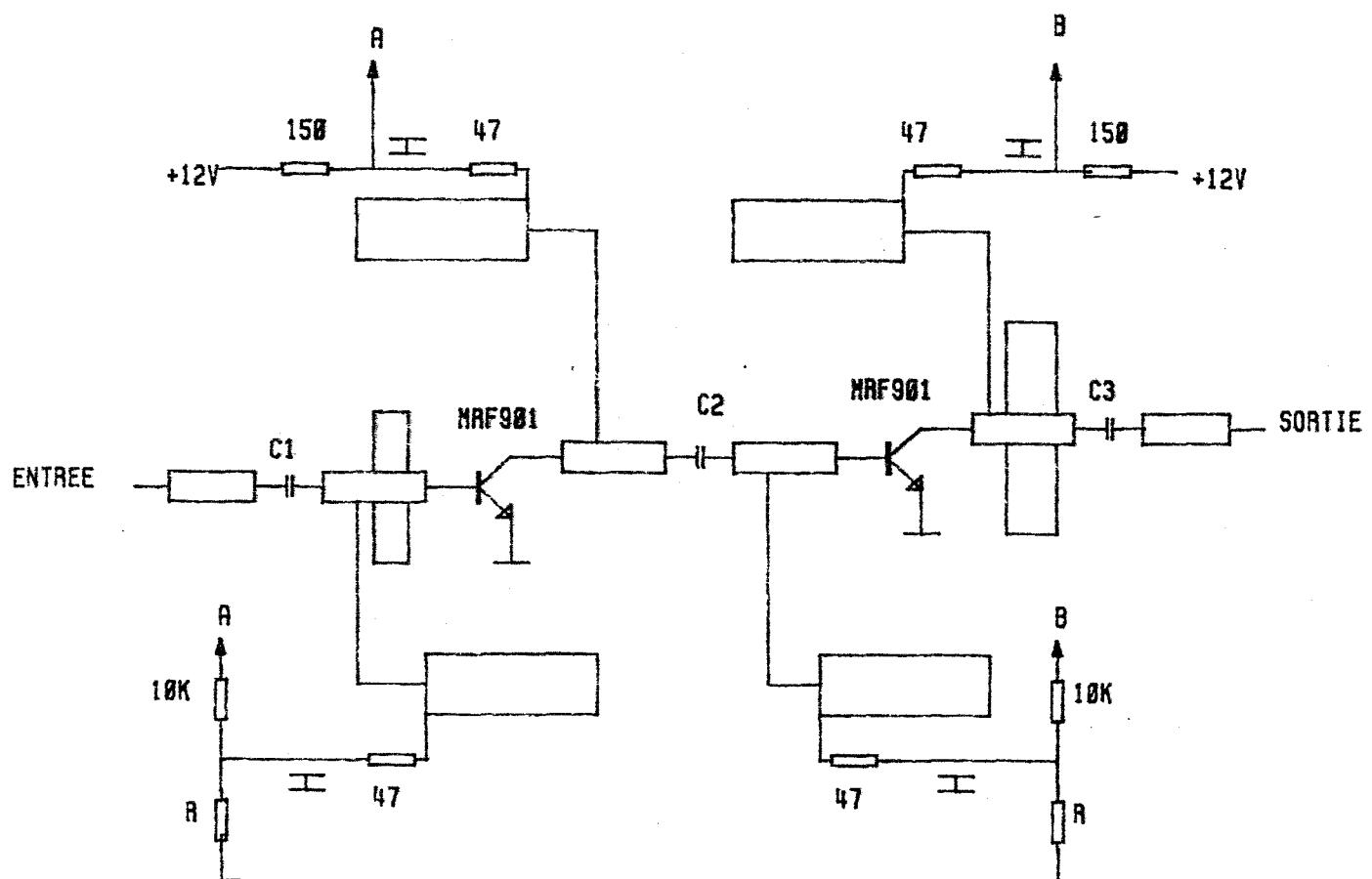


FIGURE 1: SCHEMA DE PRINCIPE

C1,C2,C3 : Condensateurs chip 100pF . BY PASS=1nF .

R à ajuster pour obtenir 10mA dans chaque collecteur

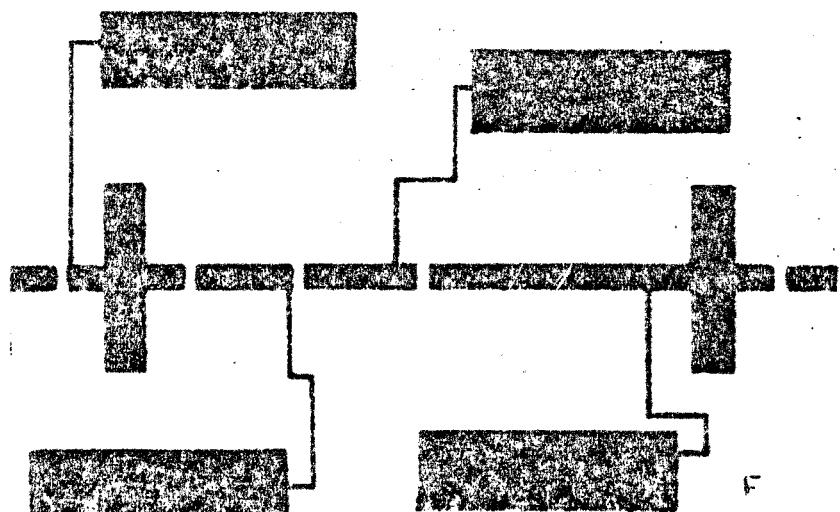


FIGURE 2: Circuit imprimé.

Les résistances sont à cabler côté face cuivrée. Les bypass traversent le circuit imprimé. Les résistances de 47 Ohms servent à stabiliser inconditionnellement l'amplificateur.

73's et bon traffic en UHF et SHF.

Michel F6DZK

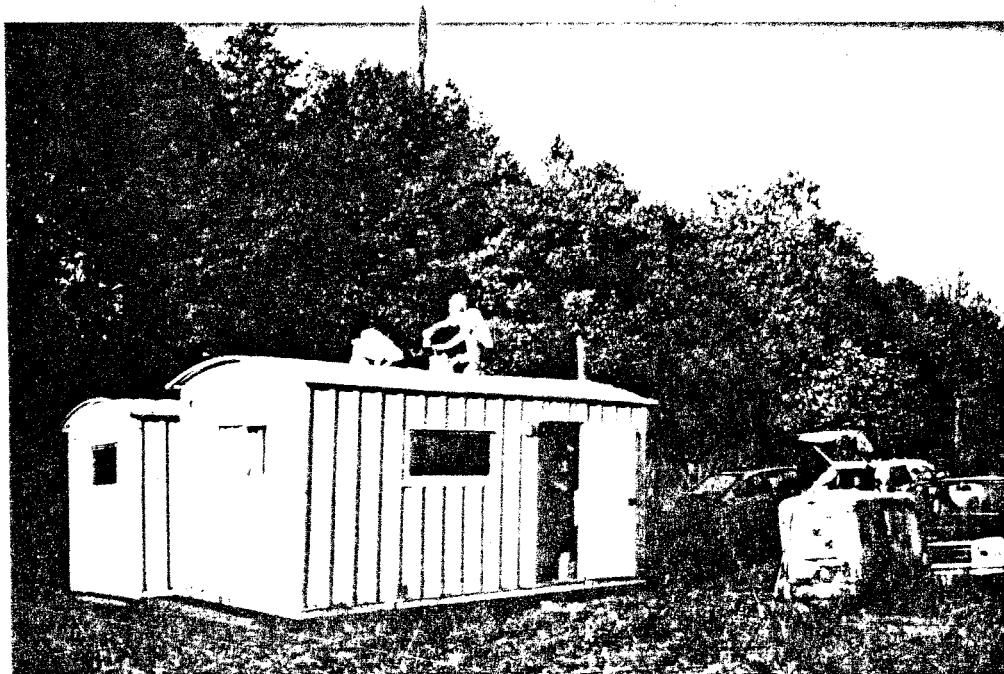
"HYPERFREQUENCE - UHF RADIO CLUB"

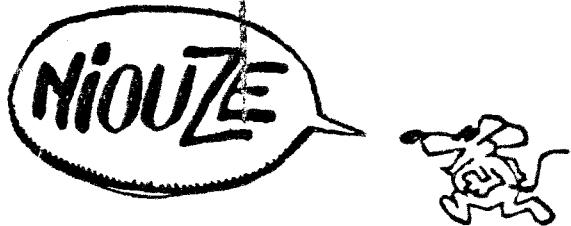
Pub !

Siège Social

Mairie de Corbreuse,

rue des Ecoles à Corbreuse - 91410 DOURDAN





DUBUS TECHNIQUE BOOK 2 - available now The 'Technical reports' of the last years published in DUBUS-Info have been collected and edited in a book. They are totally revised and compiled bilingual in English and German. 96 reports are presented on 351 pages. They are arranged in 9 sections: Propagation reports and calculations, antennas and arrays, receivers and prestages, oscillators and multipliers, poweramplifiers and transverters, measuring devices, accessories and microwave specialities. Besides, an English and a German reports index, a 'band index', is prepared, in which the reports are classified in respect to the amateurbands from 2m through 3cm. Furthermore, an authors index is added. This book is available for DM 12.00 incl. postage at: Günter Röski, Burgmeisterstr. 41, D-1000 BERLIN 42, Sonderkonto: Postscheckkonto Nr. 389179-108, Postscheckamt Berlin. Please write your address carefully in block-letters! Shipping will begin November 1984.

Je travaille actuellement sur la balise 1296,816 qui sera installée au petit Ballon (68/ OH06A) dans quelques mois

UN BOA DEVORE PAR... SON REPAS

Un boa constrictor pris brutallement d'une incroyable envie d'hiverner s'est fait dévorer vivant par le gros rat qui devait lui tenir lieu de repas.

Jake le boa vivait dans le laboratoire de biologie du lycée de Lebanon (Oregon). Avant de partir en vacances de Noël, le professeur de biologie avait laissé un rat vivant dans la cage de Jake, pour qu'il l'absorbe et le digère lentement, comme le font tous les reptiles.

Malheureusement pour Jake, le responsable de l'école baissa le chauffage avant de quitter les lieux pour une semaine, et le boa, tremblant de froid, s'enfonça dans une hibernation profonde. Le rat qui, lui, n'hiverne pas, commença rapidement à ressentir les chatouillements de la faim. Dominant sa terreur, il s'approcha du boa et entreprit de grignoter l'animal endormi.

Quand le professeur de biologie revint de vacances, il constata que le rat avait mangé 30 centimètres du boa, qui en mesurait 150. Le reptile fut emmené aussitôt sur la table d'opération de l'hôpital local, mais ne supporta pas l'intervention. Le lendemain, il était mort.

DU POUR VOUS

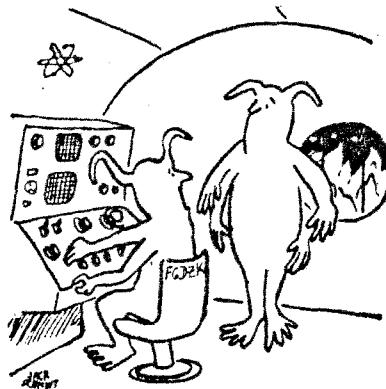
DUBUS 4/84

GAAS FET PREAMPLIFIER FOR THE 3CM BAND BY IIMMS
2M & 70CM GAAS MES FET PREAMPLIFIER BY DL7QY
23CM PA USING TH316 BY DK2GR
POWER METER DC-13 GHZ BY DB9SB
TECHNICAL NEWS including 09FM84 23cm PA

73's -

Jean-Pierre

F1ABH



"He wants us to send him some sort of contact card. . . ."

Radio REF oct.-nov. 84

Le Nouveau Locator un tableau de FGATE d'après CQ-DL qui donne directement les nouvelles cases sans se fatiguer (si jamais on vous le demande...!) en EME...!

Mégahertz nov-dec 84

Reception des satellites TV - Fabrication de La parabole en polyester FGFJH - F1000

ONDES COURTES INFORMATIONS NOV. 84

Chargés VHF-UHF-SHF F1QY

Transverter 24GHz FM-SSB 4^e part X3 600-1200MHz F5CCB



432. and above EME NEWS

June 84 4x1dB Feed details 432-1256-2320

July - Beam pattern characteristics of different dish feed antennas
- performance of a dish with dualmodehorn

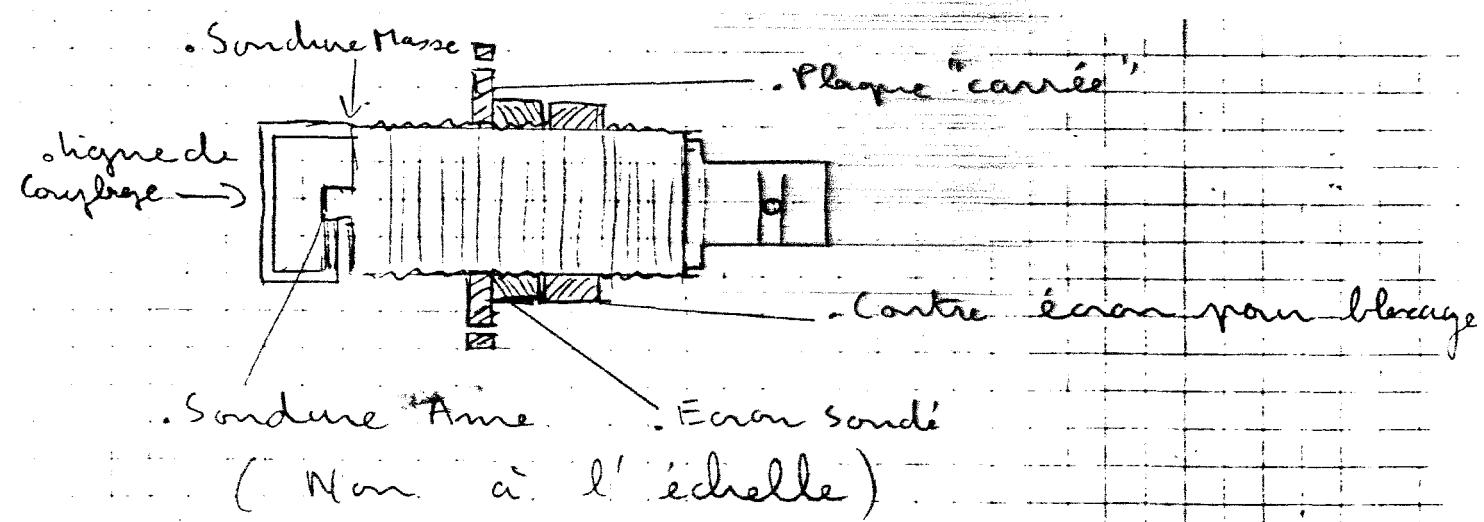
August 2304 MHz 13W-10dB linear ampl using IMD 2223-12 W3HQT

November - Kildal and SKYTEMIR dipole disk Feed (IEEE Trans AP July 84)
- LUNAR WEEKEND CALENDAR 85

December Helical Feed for EME X8UH



- Pour le dernier point, si l'étain n'a pas encore été collé dans la cavité, le plus simple est de percer un trou de diamètre 6 mm extérieurement et par le dessous de celle-ci, au niveau de la fixation de la ligne de couplage (Visée et sondée) - Faire ensuite "jouer" latéralement cette dernière, à l'aide d'une pince à becs courbes, jusqu'à extraction.
- Dans le cas où l'étain aurait déjà été collé, il faudra attaquer ce qui reste visible de la ligne de couplage avec une fraise ou un disque à trancher monté sur un flexible de perceuse miniature. - On pourrait aussi procéder quelque peu plus laborieusement, avec des morceaux de scie ABRATE, maintenus au bout d'une tige métallique.
- La petite "plaque de maté" de format carré, est remplacée par une autre, de mêmes dimensions mais plus épaisse (laitan. 15/10).
- Au centre de celle-ci est percé un trou, et extérieurement sondé un trou de BNC à filetage fin (BOVIC).



- la ligne de couplage, dont la forme est suggérée, est réalisée en fil argenté 12 ou 15/20 de mm.

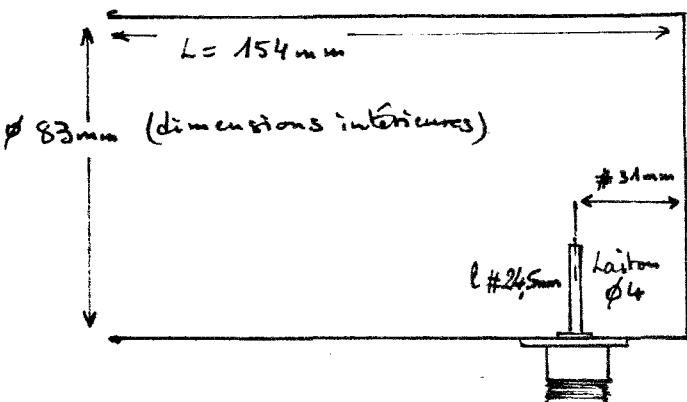
Décaplage anodique

le nica (épaisseur 2 à 3 μ) reste préférable car il permet d'obtenir une capacité plus importante que le Teflon. Il est utile de l'enduire légèrement de graisse silicium pure (non chargée), ce qui a pour effet de boucher les pores existant dans le nica et réduit le risque de pondération de celui-ci par un arc électrique.

Résultats et commentaires:

- Avec une 2C39 Vire, sensiblement 800V de Va; 500mA d'excitation, le gain obtenu est légèrement supérieur à 14 dB. Il passe à 18dB avec 800W d'entrée (mesures et essais F1FDI)
- les essais n'ont pas encore été pratiqués à des niveaux supérieurs d'excitation et de Va.
- le couplage optimum est obtenu sur la ligne inclinée à 15 à 20° par rapport à l'horizontale. Il est fortuitement conseillé d'essayer diverses dimensions et formes de la ligne de couplage. Théoriquement l'inductance de celle-ci devrait être telle que $Lw = 50r$, soit $L \approx 6\text{mH}$ ce qui est difficile à apprécier pratiquement.
- la solution serait peut être d'insérer une capacité série ce qui est physiquement difficile.
- Je pèse le flambreau à d'autres OII. 73s

SOURCE CYLINDRIQUE BEER-CAN POUR LE 13 cm. (F1EIT Avril 84)



La solution mécanique simple pour une source cylindrique est bien sûr d'avoir une boîte toute faite. Pour 2,3 GHz il faut une boîte de bière de 75 cl. J'en ai utilisé une de FOSTER'S LAGER Australienne (Bootleggers -- ou autres, --; même un

Printemps Velcy passé un temps --)

Le note a été recalculé puis optimisé expérimentalement pour un TIS correct ($\gg 25$ dB return loss) - La boîte est légèrement trop courte pour $\lambda G/2$ ce qui explique vraisemblablement la probe très proche du fond.

Le rayonnement mesuré avec F1FHR (et son matériel !) :

en vertical $73^\circ \approx -3$ dB - $123^\circ \approx -10$ dB

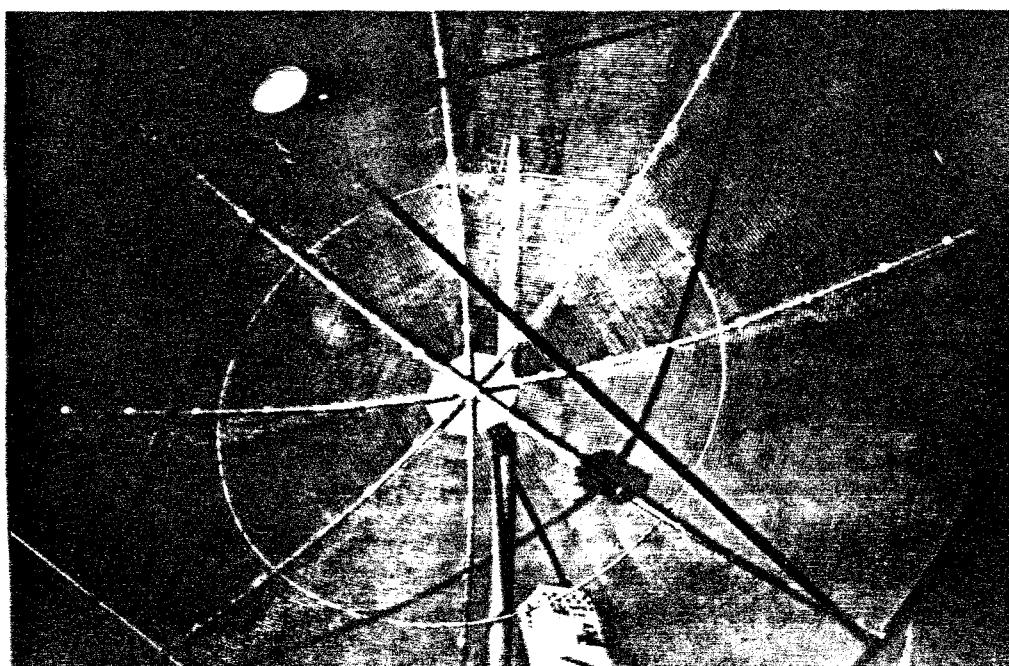
en horizontal $73^\circ \approx -3$ dB - $150^\circ \approx -10$ dB

dérait ne pas trop mal convenir pour un réflecteur parabolique avec un f/d vers 0,38.

Bibliographie : - DJ1SL . Tubular radiator For parabolic antennas on the 13 cm band . VHF Communications '4-76 ..

- DL7YC . How to calculate a feed-horn .
The Lunar Letter Magazine Mars 83

- W6HPT . Antenna Gain Measurements . QST Nov. & Dec. 82



La Page Ga Astronomique

Plaisir des Petits --- Plaisir des Géants - Pour toutes les gueules à Sucre Voici une bonne vieille recette

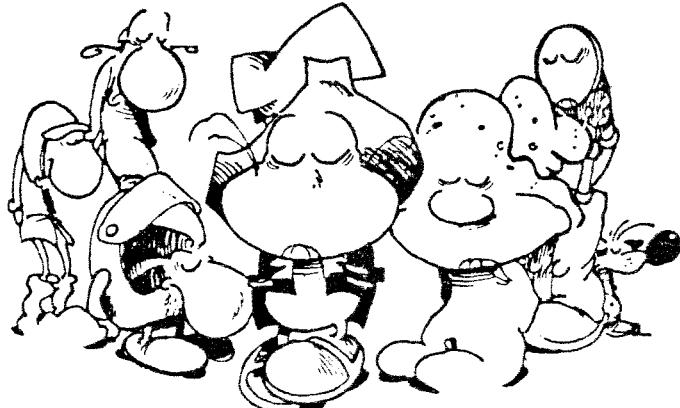
Le Pain d'épices

ingrédients: 1/4 de litre de lait, 1 pincée de sel, 500gr de Miel (si possible liquide), 500gr de farine ole' Ole Tamisés Type 55, 2 cuillérées à café bambées de bicarbonate de soude, 3 cuillérées à soupe de sucre brun (cassonade de betterave ou vergoisse brune); 1/4 à 1/2 cuillérée à café de chacune des épices suivantes réduites en poudre: - clou de girofle, Noix de muscade . 2 cuillérées à café de chacune des épices suivantes réduites en poudre : anis vert, gingembre, cannelle . 1/2 à 1 cuillérée à café de poudre ole' cardamome ; 1 zeste d'orange râpé , 1 cuillérée à soupe d'eau de fleur d'oranger.

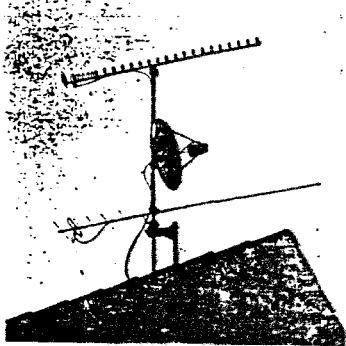
préparation : faire bouillir le lait avec la pincée de sel, dans une casserole, puis, sur feu doux , ajouter le miel et le déloger au fouet , ajouter l'eau de fleur d'oranger

Dans un bolodier mettre la farine Tamisée, le bicarbonate de soude, la cassonade, les épices et le zeste d'orange râpé ; bien mélanger et verser le lait au miel (chaud) et mélanger tous les ingrédients ensemble . Mettre la pâte dans un moule à cake beurré et fariné Laisser dans un endroit tiède pendant 1 heure avant d'enfourner et faire cuire pendant 1h 30. dans le milieu du four préchauffé à 130°C . démouler et laisser refroidir sur une grille

Bon Appétit



Der SHF-Amateur



Herausgeber: DC & DA

PUBLICATION TRIMESTRIELLE
(40-60pages)-13exemplaires-DC&DA

VOIR HURE INFOS N° 18

PHOTOCOPIES

Enveloppes A4 self-adr. à

Info 7/84

Inhaltsverzeichnis:

In eigener Sache

DC Ø DA

Entwurf von Stripline-Schaltungen
im 10 GHz-Bereich mit Hilfe der
Smith-Chart

- Anwendungsbeispiele für GaAs-Pets'
- Aufgenommene S-Parameter bipolarer Transistoren (DC Ø BV)
- Leerblatt Smith-Chart
- Rechnerausdruck als Beilage (Stripline-Breite in Abhängigkeit des Z-Wertes und des Dielektrizitätskonstanten)

DK 2 AB

Hornstrahler für Mikrowellen
als Beilage

DK 1 UV

10 GHz-Resonatorfilter von DK 2 AB

DU Ø DA

10 GHz-SSB-Transverter (Version I)

DU Ø DA

10 GHz-Linearverstärker mit MGF 1802

DU Ø DA

Preiswerter Empfangsbaustein ohne
Mechanik für 10 GHz

DC Ø DA

JOSE BALANCA

F1EIT

7, RUE ROCHE

F-92240 MALAKOFF

2n-ZP-Vorverstärker für Dioden-
mischer mit U310

DC Ø DA

GaAs-Pet-Leistungsverstärker mit
MGF 2124 für 6 cm
(Nachtrag zur Info Nr. 5/84)

DC Ø DA

Kleinleistungsverstärker mit BPQ 34
für 1136 MHz

DC Ø DA

Erweiterung zur Info Nr. 3/83

Rauscharmer Quarzoszillator mit
Filterstufe im Kaltthermostaten

DP 7 VX

(ex DC 8 BB)

10 GHz-Stationen in PAØ

PA Ø EZ

Empfangstabellen für Coax 3 Bamboe-
kabel (3,5/1,5 - TKP)

PE Ø MAR

petites annonces

FGRRA cherche pour scope TEKTRONIX 561A

Triodes 3B3 Base de temps

et 3A1 Double ampli vertical

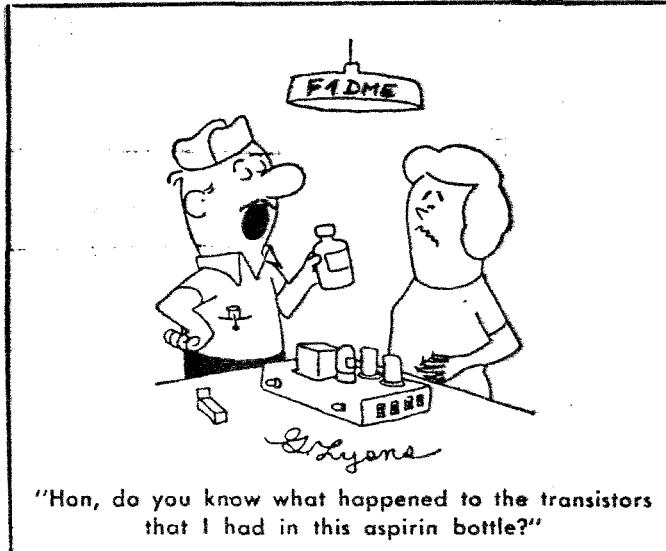
et documentation triodes échant.

3S76 + 3T76

et 180A (Time mark gen.)

F1EIT achète 1 ou 2 transistors

pylone 4 ou 3 m - Px 0M.



Demandes d'emploi: - Désœuvré, ancien adjudant, ancien éditeur; cherche emploi stable pour occuper moments perdus et faire appoint d'une maigre retraite de fonctionnaire des armées; si possible dans entreprise désirant déposer le bilan.- résultats assurés - écrire à la revue Mégahertz qui transmettra.

Offres d'emploi: - Première société française de distribution de matériel radio étranger cherche ingénieurs spécialisés en Tout et notamment dans la vente, la mise en service, le dépannage et la mise au point d'emetteurs et d'amplificateurs pour Radio-libres. Grande compétence et disponibilité exigées. Liberté d'action et SMIG garantis. écrire sans prétention à: Gros Emmerdements Service à l'attention de M. Buzard.

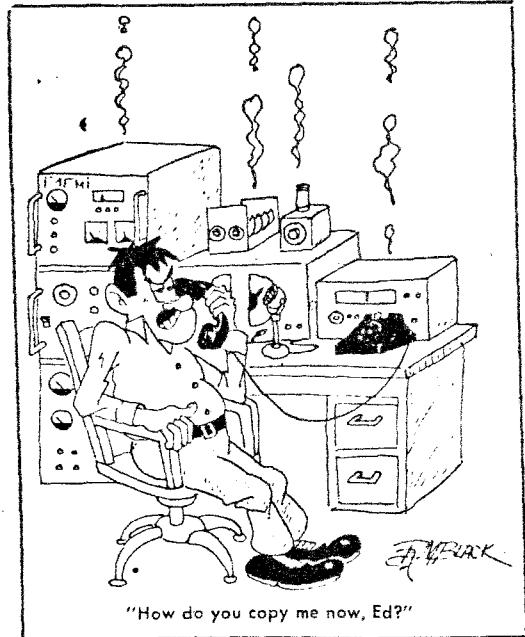


(11)

SOMMAIRE DES PRINCIPAUX* ARTICLES TECHNIQUES HURC INFOS 1984

- N°15 (FEVRIER) Microstripes F1FLN
Doublet et ampli pour DL 13 cm F1FLN-F1ELL
La BUL sur 10 GHz F1FHR
Annaboda story (suite)
- N°16 (MAI) Mélangeur émission-réception 2,3 GHz F1FLN-F1ELL
contests VHF FS \$Q
LA BIERE !
- N°17 (AOUT) Ligne de couplage 8x23 El 1296 MHz F6DZK
Ampli de puissance 6-7W à transistors sur 2,3 GHz F1FLN
Filtre >1/2 pour la bande 23 cm F1QY
Verteillage par échantillonnage d'un oscillateur hyperfréquence F1FHR
PA 2300 MHz OEGPMJ
Filtrage DL 400MHz F1QY
- N°18 (NOVEMBRE) Antennes double loops SHF F1EIT
1296 MHz ENDSTUFE OEGPMJ
Synthétiseur en bande S (suite et fin prévision) F1FHR
Préampli 2 étages 1296 OEGPMJ
ESSais de caractérisation d'un mélangeur subharmonique F1FHR
Préamplis 144 et 432 à 3SK184 F1EIT

* Seulment ! et il y en a plus d'autres !



IMD and intercept points of cascaded stages

By William Richardson, W3IMG

article paru dans le RAN radio
de novembre 1984

listing du programme "français" qui

tourne sur TRS 80e mod. III

```

5CLS
10 PRINT"POINT D'INTERCEPTION D'AMPLIFICATEURS A"
20 PRINT"PLUSIEURS ETAGES"
30 PRINT
40 PRINT
50 PRINT"INTERMODULATION DU SECONDE          (2) OU
60 PRINT"           TROISIEME             (3) ORDRE
70 INPUT" CHOIX...":A#
80 INPUT" NOMBRE D'ETAGES":C
90 CLS
100 FOR N=1 TO C
110 PRINT"POINT D'INTERCEPTION DE L'ETAGE NUMERO ";N;" EN DBM ?"
120 INPUT I(N)
130 PRINT"GRIN DE L'ETAGE NUMERO ";N;" EN DB ?"
140 INPUT G(N)
150 NEXT N
160 CLS
170 PRINT"IP(DBM)", "GAIN(DB)"
180 PRINT
190 FOR N=1 TO C
200 PRINT I(N), G(N)
210 NEXT N
220 INPUT"CES DONNEES SONT ELLES BONNES ? O/N ";B#
230 IF B#="N" THEN CLS:GOTO 100
240 FOR N=1 TO C
250 I(N)=10E(I(N)/10)
260 G(N)=10E(G(N)/10)
270 NEXT N
280 IF C=1:DC(C)=1:IF A#"2" THEN DC(C)=SQR(D(C))
290 FOR N=C+1 TO 1 STEP -1
300 EN(N)=G(N+1)*E(N+1)
310 DN(N)=I(N)*E(N)
320 DN(N)=1/D(N)
330 IF A#"2" THEN DC(N)=SQR(D(N))
340 NEXT N
350 FOR N=1 TO C
360 IP(N)=DN(N)+IP(N-1)
370 NEXT N
380 IP(C)=1/IP(C)
390 IP(C)=10*LOG(IP(C))/LOG(10):PRINT
400 IF A#"2" THEN IP(C)=2*IP(C)
410 IF A#"2" THEN PRINT"POINT D'INTERCEPTION DU SECONDE ORDRE =";IP(C); " DBM
420 IF A#"3" THEN PRINT"POINT D'INTERCEPTION DU TROISIEME ORDRE =";IP(C); " DBM
430 PRINT:PRINT:PRINT:PRINT STRING$(40,"*"):GOTO 10

```

PROGRAMME KALIBUFER

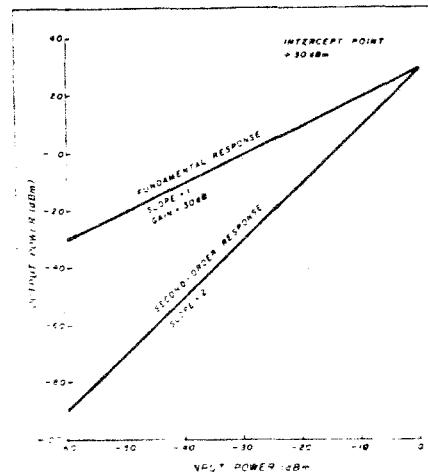


fig. 1. Typical second-order response.

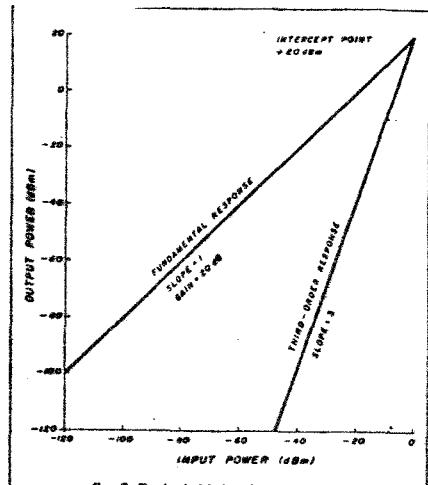
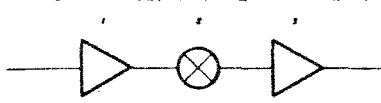


fig. 2. Typical third-order response.



stage	IP	ratio	IP	ratio
1	+20	100	-10	10
2	+13	20	-6	0.25
3	+30	1000	20	100

using cascaded stage equation

$$\frac{1}{IP} = \frac{1}{IP_1 G_2 G_3} + \frac{1}{IP_2 G_3} + \frac{1}{IP_3}$$

$$= \frac{1}{\sqrt{100}(0.25)100} + \frac{1}{20100} + \frac{1}{1000}$$

$$= 0.0200 + 0.0224 + 0.0316 = 0.0734$$

$$IP = 1/0.0734 = 22.6 \text{ dBm}$$

Alternate method

$$\Delta IP = 10 \log \left[1 + \sqrt{\frac{IP_2}{IP_1 \cdot G_2}} \right]$$

For stages 1 and 2:

$$\Delta IP = 10 \log \left[1 + \sqrt{\frac{20}{100 \cdot 0.25}} \right] = 10 \log 1.89 = 5.5 \text{ dB}$$

Combining stages 1 and 2

$$IP = IP_2 - \Delta IP = 13 - 5.5 = 7.5 \text{ dBm} = 5.6 \text{ milliwatts}$$

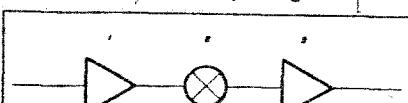
Now cascade this with stage 3

$$\Delta IP = 10 \log \left[1 + \sqrt{\frac{1000}{5.6 \cdot 100}} \right] = 10 \log 2.34 = 7.4 \text{ dB}$$

$$IP = IP_3 - \Delta IP = 30 - 7.4 = 22.6 \text{ dBm}$$

$$\text{Input intercept point} = 22.6 - 34.8 = -12.2 \text{ dBm}$$

fig. 4. Example shows two methods of calculating cascaded stages second-order intercept point.



stage	IP	ratio	IP	ratio
1	+20	100	-10	10
2	+13	20	-6	0.25
3	+30	1000	20	100

using cascaded stage equation:

$$\frac{1}{IP} = \frac{1}{IP_1 G_2 G_3} + \frac{1}{IP_2 G_3} + \frac{1}{IP_3}$$

$$= \frac{1}{100(0.25)100} + \frac{1}{20100} + \frac{1}{1000}$$

$$= 0.00040 + 0.00050 + 0.0010 = 0.0019$$

$$IP = 1/0.0019 = 526 \text{ dBm}$$

Alternate method

$$\Delta IP = 10 \log \left[1 + \sqrt{\frac{IP_2}{IP_1 \cdot G_2}} \right]$$

For stages 1 and 2:

$$\Delta IP = 10 \log \left[1 + \sqrt{\frac{20}{100 \cdot 0.25}} \right] = 10 \log 1.89 = 5.5 \text{ dB}$$

Combining stages 1 and 2

$$IP = IP_2 - \Delta IP = 13 - 5.5 = 7.5 \text{ dBm} = 5.6 \text{ milliwatts}$$

Now cascade this with stage 3

$$\Delta IP = 10 \log \left[1 + \sqrt{\frac{1000}{5.6 \cdot 100}} \right] = 10 \log 2.34 = 7.4 \text{ dB}$$

$$IP = IP_3 - \Delta IP = 30 - 7.4 = 22.6 \text{ dBm}$$

$$\text{Input intercept point} = 22.6 - 34.8 = -12.2 \text{ dBm}$$

fig. 5. Example shows two methods of calculating cascaded stages third-order intercept point.

LES BONNES ADRESSES DE HURK INFOS

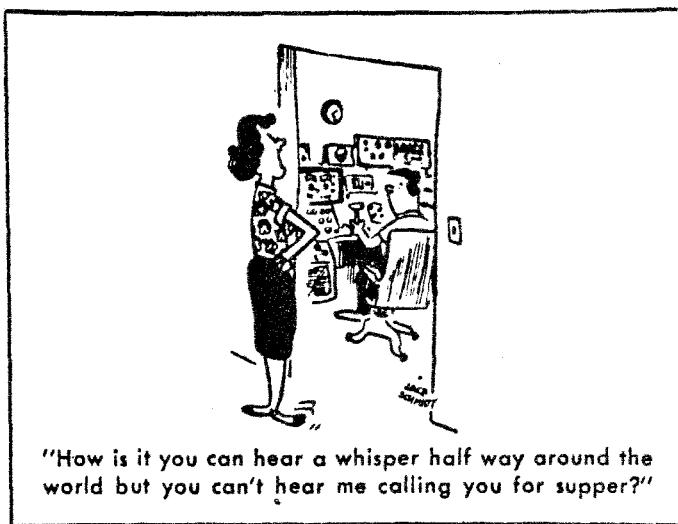
COUSCOUSSERIE

KASBA-TADLA

3, rue Jean-Jaurès
49300 CHOLET

TEL (41) 62-27-27

Mouton génial !! , des Koftas,
et du Boulangane rouge ... !



ET TOUJOURS EN VENDÉE , AUX QUATRE-CHEMINS

Les 4 Chemins de l'oie -

Tel = (51). 66.03.23.

MAXIME

Les mauvais vins sont comme les mauvaises revues de l'électronique...
Ils se vendent mal et font du dépôt... de bilan.



HURK INFOS

Boite Postale 4
92240 MALAKOFF



FAITES UN DESSIN NOTANT LA POSITION DE CHAQUE PIÈCE.
LORS DU DÉMONTAGE, SINON GARE À LA PANNE DE MÉMOIRE.