

CBPF-NT-003/1981
AMPLIFICADORES SELETIVOS E RETI
FICAÇÃO SÍNCRONA
("LOCK-IN AMPLIFIERS")

por

J. E. Rangel Marins

Laboratório de Instrumentação Científica
Centro Brasileiro de Pesquisas Físicas/CNPq
Av. Wenceslau Braz, 71, fundos - R.J.
22290 - Rio de Janeiro - Brasil

Neste trabalho, feito para ser utilizado pelo LMC, são apresentados dois modelos de amplificadores seletivos que foram usados na obtenção de espectros fotoacústicos.

O primeiro, usando técnica convencional, mostrou-se sensível às variações de velocidade do "chopper" mecânico usado, o que obrigava ao uso de baixo fator de seletividade ("Q") do circuito sintonizado.

Neste ponto duas alternativas se apresentam: A perfeita estabilização da velocidade angular do motor do "chopper" ou um circuito que fosse síncrono com a velocidade.

Escolhida a segunda alternativa foi projetado um filtro digital que acompanha a freqüência do "chopper".

O método usado foi empregar a freqüência do "chopper", multiplicada por um circuito do tipo detetor de fase ("Phase lock amplifier"), para acionar o chaveamento dos capacitores do filtro digital ("N path filter").

São apresentados também, para os interessados em análise fotoacústica, os circuitos preamplificadores, retificadores síncrono e não síncrono e o divisor de função usado para a normalização do espectro com referência de corpo negro.

O resultado, apesar do emprego de lâmpada de projetor de 50W e microfone de eletreto de baixo custo, foi satisfatório, como demonstra o espectro anexo.

Filtro digital

O filtro foi calculado para freqüência entre 80 e 120Hz e o valor do "Q" para 100 Hz é:

$$Q = \pi N R C f = 314 \quad \text{sendo } R = 1M\Omega \quad , \quad C = 0,1\mu F \quad \text{e} \quad N = 10$$

(Vide: "High "Q"N path filter using diode bridge" Electr. Eng., 1969 Jan., pag 76)

Note-se que o "Q" do amplificador seletivo convencional usado alternativamente é 20.

Como as variações de freqüência do "Chopper" são lentas devido à inércia do volante, o circuito do "Phase lock amplifier" não tem dificuldade em manter o sincronismo com a constante de tempo que foi usada.

O sinal, após a passagem pelo filtro, é retificado e, como se deseja a relação entre amostra e referência de corpo negro, dividido pelo sinal proveniente da célula de referência que sofreu o mesmo tratamento.

1) Descrição de circuito filtro digital

a) Preamplificador e filtro (igual para amostra e referência) (fig. 1)

O sinal proveniente do microfone é amplificado por Q1, optimizado pela relação sinal-ruído, e por ICL, onde o ganho pode ser controlado por RV1 (ajuste interno do instrumento).

O sinal é entregue ao banco de 10 capacitores de C_{IF} via resistor de $1M\Omega$. As chaves 4016 ou 4066 são acionadas pelo contador decimal 4017, tipo Johnson que é alimentado pelo oscilador controlado à voltagem do CI7-4046.

b) Circuito de referência e "Phase lock amplifier" (fig. 2)

A freqüência de referência é obtida no "chopper" por intermédio de um circuito fotodetector tipo "HI382", amplificada e formada no IC6 (4001).

A freqüência de saída do oscilador controlado a vol-

tagem do 4046 é dividida por 10 no 4017 e retorna, para comparação com a referência ao 4046 ("Phase lock amplifier"). Assim é obtida uma freqüência para comutar os capacitores que é múltipla de referência e que a acompanha no caso de variação de velocidade do "chopper".

A sincronização é indicada pelo LED comutado por Q2.

Como não foram tomados cuidados especiais contra a interferência da rede, deve ser evitada a operação em freqüência da linha e seus harmônicos.

c) Circuito de "gate"

A operação de rotação de fase do sinal de referência, quando usado, consiste na retirada da saída do VCO e multiplicação da freqüência por 10, seguido de circuito de coincidência que escolherá 1 dos 99 estados possíveis. (fig. 3)

A largura do "gate" é determinada pelo resistor variável RV e o capacitor CV.

A adição de outro par 4046 e 4017 aumentaria a resolução para os 0,36 graus.

Note-se que a rotação de fase independe da freqüência.

d) Retificação, divisão do sinal e filtro de saída

Como a saída do filtro digital só contém a freqüência do "chopper" e seus harmônicos é desnecessária, na maioria dos casos, a retificação síncrona. (fig. 4).

2) Descrição do amplificador sintonizado com retificação síncrona. (Fig. 5).

Após a amplificação do sinal em Q1, Q2 o sinal é filtrado num filtro seletivo de "Q" variável que utiliza somente um resistor variável para sintonia (veja se a discussão do assunto no "General Radio Experimenter" vol. 35 nº 7, July 1961 e o IRE Transaction on Circuit Theory Sept. 1955, pag. 283).

A demodulação síncrona é realizada por Q3 (FET tipo N, BFW61 ou equivalente) que recebe o sinal de referência do circuito de deslocamento de fase constituído por Q4 (inversor), Q5 e Q6 (filtro de harmônicos da referência) Q8 e Q9 (deslocadores de fase) e Q10, Q11 (gatilho de Schmitt).

Os transistores usados são do tipo BC107. (Fig. 6). Na fig. 7 se pode observar o espectro de óxido de neodímia obtido com o uso do filtro digital e retificação não síncrona.

AGRADECIMENTOS

O autor agradece ao Professor Rubens Torres Carrilho pelo estímulo e assistência na realização deste trabalho e a Rubem Pereira Pinto pelas sugestões no desenvolvimento do projeto e montagem do protótipo.

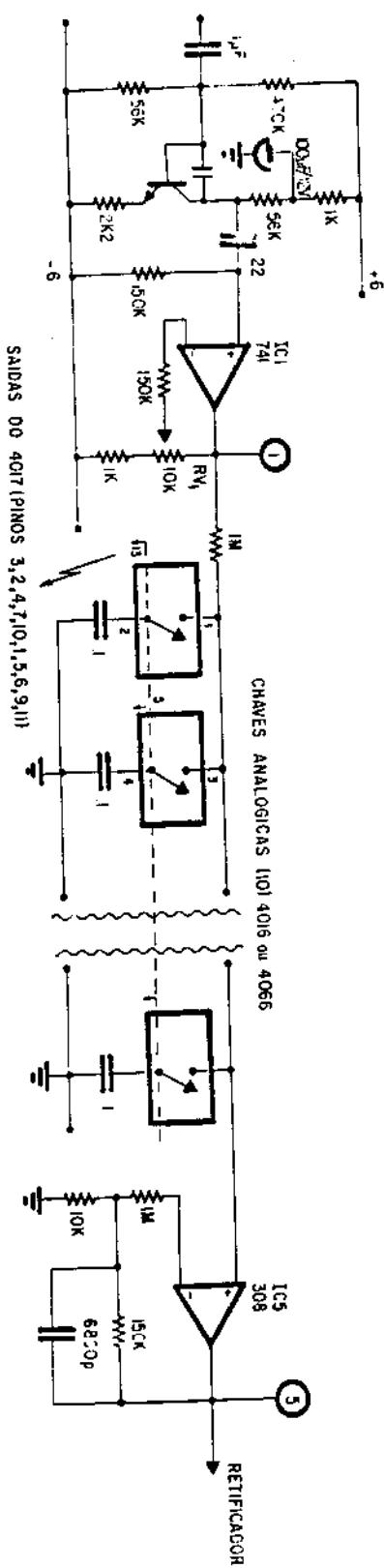


FIG. 1

*Vide página 1.

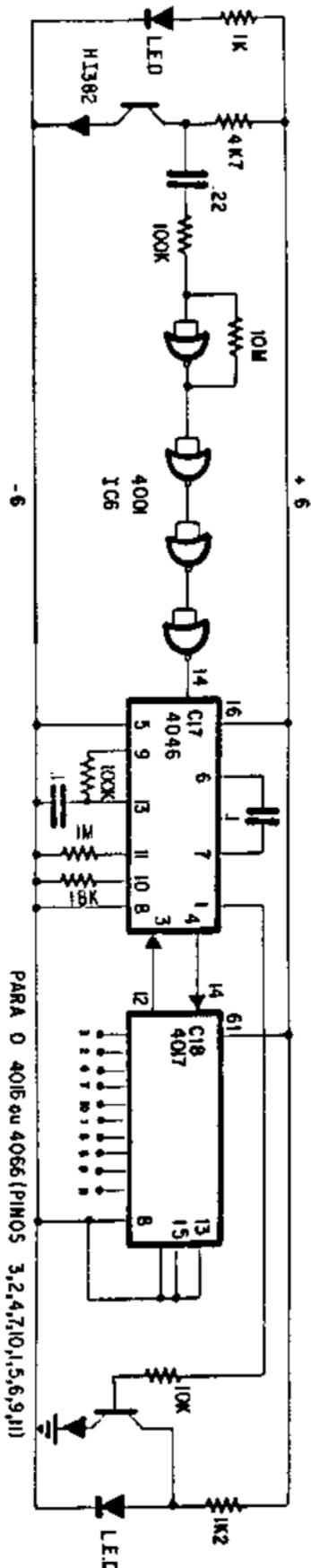


Fig. 2

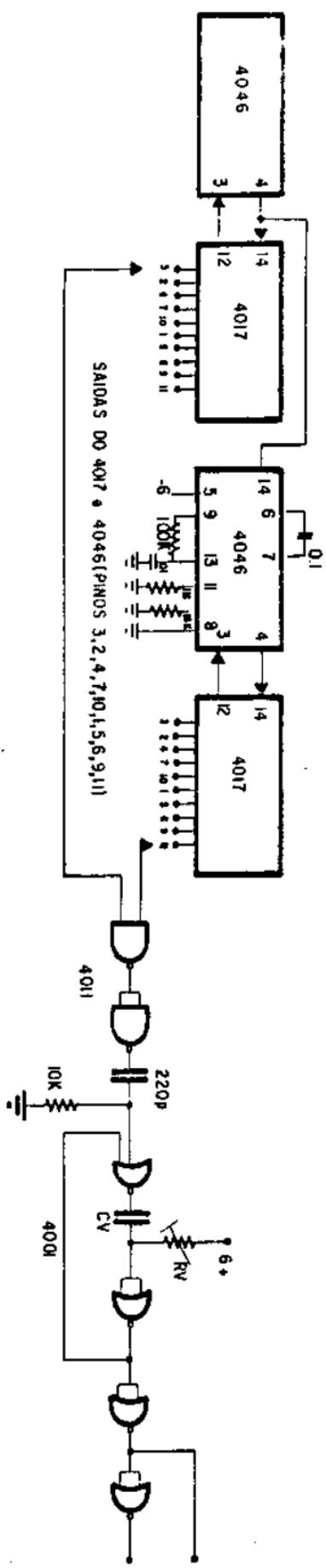
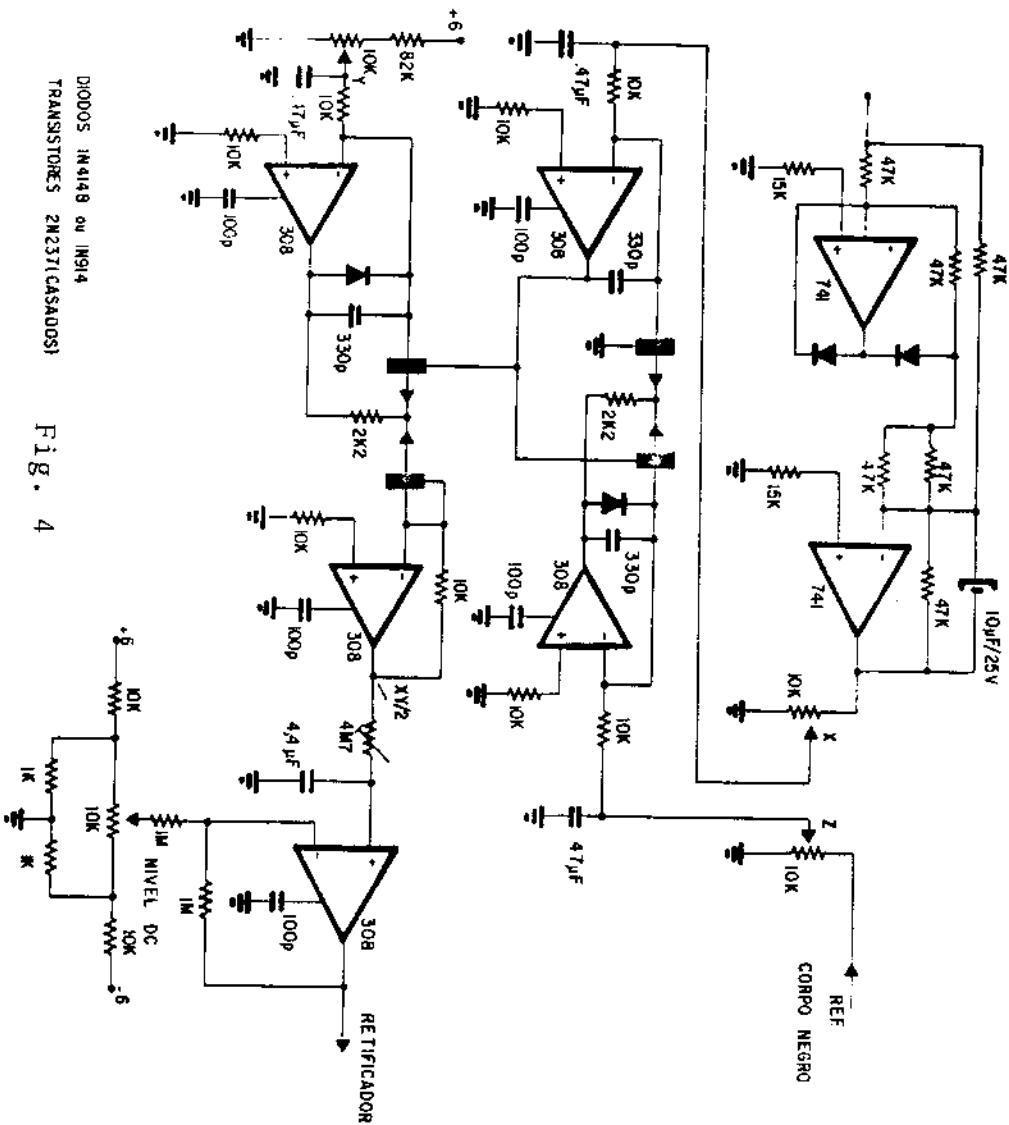


Fig. 3

*Vide página 3

DIODOS IN4148 ou IN914
TRANSISTORES 2N237(CASADOS)

Fig. 4



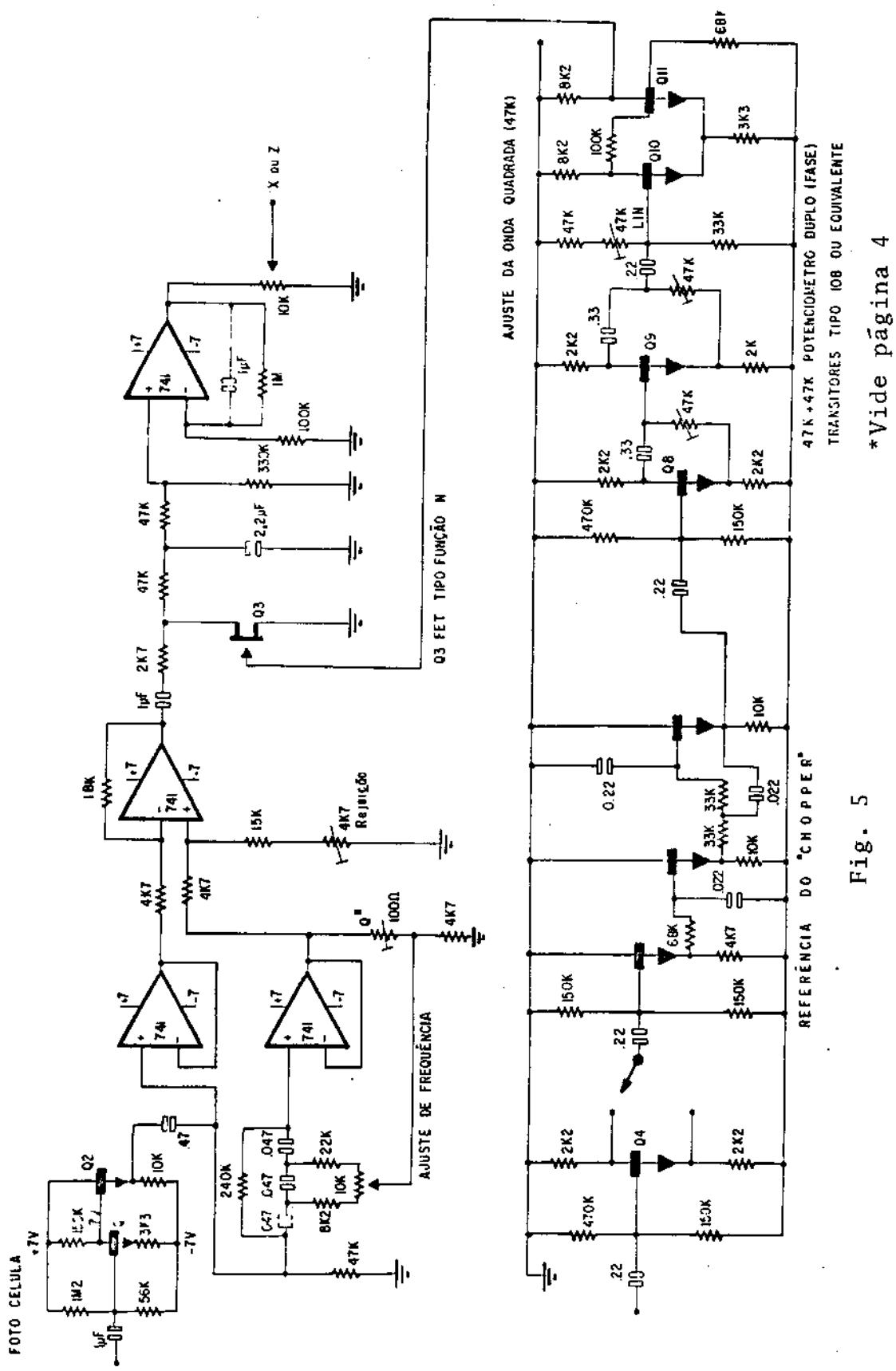


Fig. 5

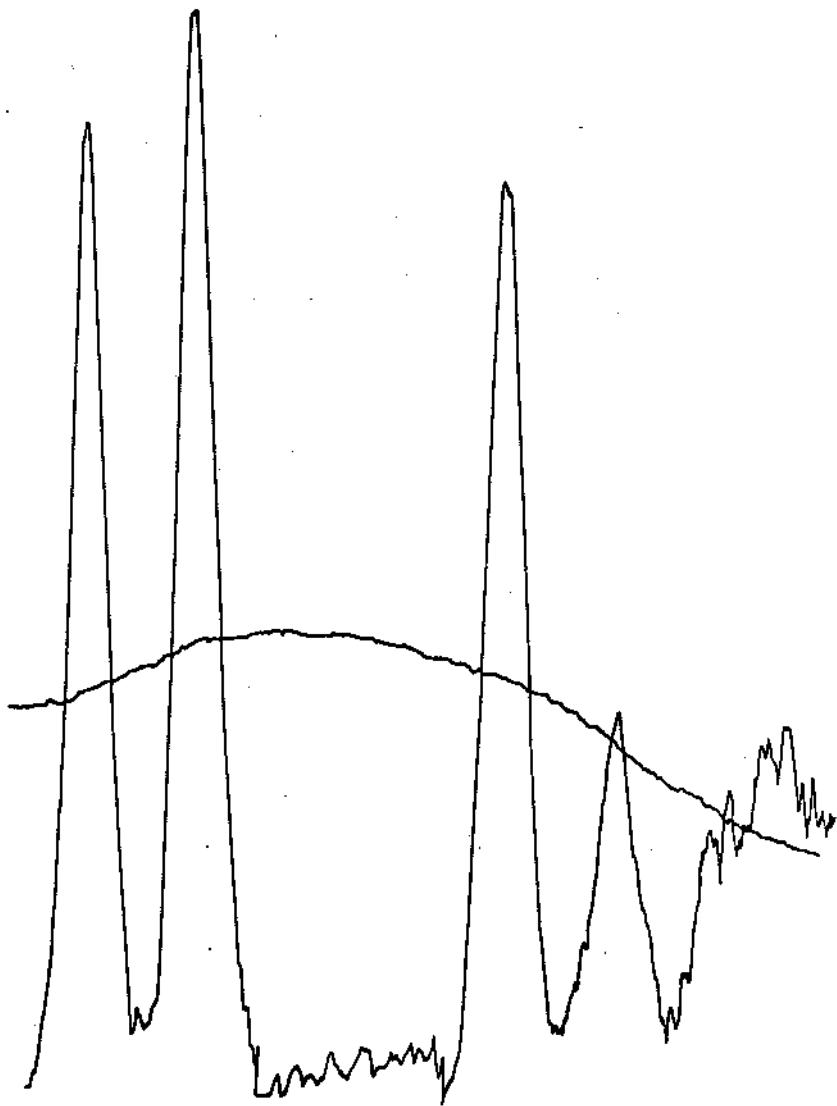


Fig. 6

*Vide página 1.