

528  
92

; 6 7 8 9 50 1 2 3 4 5 6 7 8 9 6

始



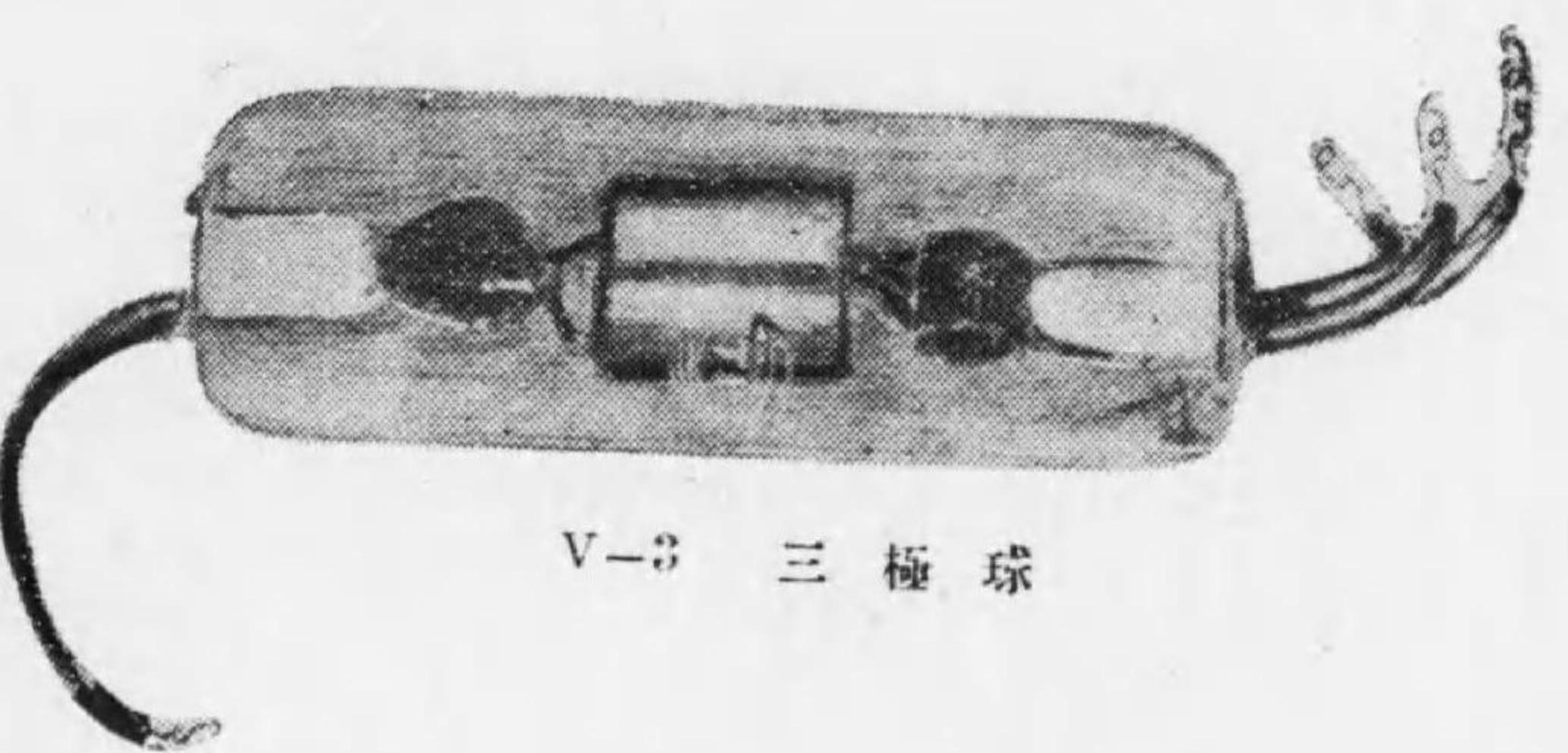
東京 誠文堂藏版

無線用眞空球の原理と應用

東京發明研究所長 濱地常康著

大正  
13.8.1  
内交

著者の實驗に使用せる三種の三極真空球



V-3 三極球



V-2 三極球



V-1 三極球

128-92

序

## 自序

現在の無線電話装置の根本は眞空球であらう。無線電話の研究者が先づ無線電話の配線に趣味を得られたならば、尙進んで其の根本問題の解決に努めらるゝであらう。

これ等熱心なる研究者の爲めに、著者は眞空球の概念を極めて平易に解り易く説明することにした。

頃日來屢々研究者より『眞空球の原理と應用』に就て研

究材料を執筆する様にご希望者の多かりしかば、黙するに忍びず脱稿することにしたのである。

無學短才なる一無線職工に過ぎない著者が、僅か三年間の経験上から得た處の和製の球に依つて親しく實測に依る真空球の曲線ご、其説明、並に製作上に必要な式、及測定法を書いたのが即ち本書である。

短期間の経験より得た結果を發表せしこなれば、自然説明其他に満足の出來ない箇所があるかも知れない、开は他日版を改むるの時に之を改むることにした。特に讀者の

寛恕を仰ぐ次第である。

曩に著者の著せし『真空管式無線電話の實驗』ご本書ご併讀せられなば、必らずや其の得らるゝ處の鮮少にあらざるを信ずるものである。

大正十三年七月

排 日 案 實 施 の 日

府下大井工場實驗室に於て

著 者 識

第一 章 電流と熱	一
第二 章 フ井ラメントと電子流	四
第三 章 プレート電流	五
第四 章 電離	六
第五 章 電力の整流	七
第六 章 グリッドの制御力	八
第七 章 擴大常數	九

第八章	内部抵抗	八五
第九章	相互傳導度	八四
第十章	擴大作用	一〇一
第十一章	電壓擴大	一一二
第十二章	工率擴大	一二三
第十三章	三極真空球に依る起振動作用	一三七
第十四章	二極真空球に依る受信作用	一四九
第十五章	三極真空球に依る受信作用	一五五
第十六章	無線電話	一六四
第十七章	結論	一七七

目次畢

# 無線用眞空球の原理と應用

濱地常康著

## 第一章 電流と熱

無線電話を研究せんとする人々が、先づ無線電話の配線に趣味を得たならば、必らず其の根本問題を解決せんとするであらう。

この眞空球の原理と、其の應用に就て、以下章を述べて記述しやう。

其れには眞空球の概念を得て置くならば、必らずや大に得る處があるであらう。

無線用真空球とは、真空中に物質を加熱して、其の物質より放出する處の陰イオン、或は陰電子の作用が、此の球を動かせる處の原動力となるのであるから、少し繁雑の嫌ひはあるが、説明の順序として、電流と熱及び被熱體に就いて説明する。

諸君も知らるゝ如く、電燈は眞空中に物質を電流に依つて熱せしめて、光線を得るものである。

電燈球は、硝子管中に抵抗大なる、而して熔解點高き金屬細線を封入して、之れを熱するのである。

期の如き金属細線をフ井ラメントと稱し、無線用球の場合には、それよ

り出づる電子（後章に詳しく述べる）を、最も巧みに、之れを利用したものである。

然し電燈球の場合は、光線を得るが目的であるが、此等無線球の場合は、電子流を得るが目的であるから、兩者各々異なる所は、多くは球中の排氣とフ井ラメントの物質にあるのみである。

ルの定律に依り

である。

I は、其れに通ずる電流アンペヤである。  
即ち J は、單位時間に發生する熱量ジユールで、R は其の線の抵抗オーム、

而して之の値をカロリーで求むる時は

$$H = RI^2 \cdot 0.237$$

$H$ はカロリーである。

通常の場合、Vボルトの電圧が、Iアンペヤの電流を通じたる場合、オームの法則にて、Rの抵抗力は

$$R = \frac{V}{I} \text{ である。}$$

今第一圖の如く、一個の電燈と加減抵抗器  $R-2$  を装置し、電燈に併列に電圧計  $V$  を入れる。之の回路中に、電流計  $I$  及電池  $B$  を接続する。

$R$  の抵抗は球中のフエラメントの抵抗であるが、之の値は物質に依り、又熱せらるゝ温度に依り變化するから、圖中先づ  $R$  を求むるのである。

第一圖

$R-2$  を加減して  $R$  を或る點に輝かしたとする、其の場合 I アンペヤの電流が通つたとする。

次に K の電鍵を押して  $R$  兩端の電圧を V ボルトであつたとすれば、其の場合の抵抗は約

$$R = \frac{V}{I} \text{ である。}$$

で、 $R$  を熱する熱量は(カロリー)

$$H = 0.237VI \dots \dots \dots \text{ である。}$$

$$\text{又 } H = 0.237RI^2 \dots \dots \dots \text{ である。}$$

此の式中

$R$  を構成して居る物質の比熱を  $C$  とし、其の重さを  $m$  グラムとする。

$$n_{\mathrm{eff}} = 0.237 R L^2$$

而して、 $t$  は攝氏の温度である。

或は

でも求むる事が出来る。

此の場合、 $V$  はフヰラメントと併列せられた電圧計の値、即ちフヰラメントの電位である。

の質量は比重より求むことが出来る。

$$S = \frac{m}{Q} \dots \dots \dots (4)$$

S 密度 ( 體積  $\text{cm}^3$  ) 質量  $\text{g}$  で  $\text{g/cm}^3$  あるが此式

前式に此の値を代入すれば

であつて、 $t$  摄氏温度、 $c$  比熱、 $r$  可熱體の半徑 (cens)、 $l$  其の長さ (cens.)、

S 其の物質の比重 V 電壓 I 電流である

場合である。

比 重		比 熱	
銀	10.5	銀	0.056
銅	8.9	銅	0.093
白金	21.5	白金	0.032
鐵	7.8	鐵	0.110
タングステン	16-19	タングステン(不明)	

$t = \frac{0.237VI}{c\pi r^2/s}$  式に於て

フヰラメントは、 $t$ 度に熱せらるゝのであるが、之の値を絶體溫度で表はせば

て求むるのである。

第一圖の如き配線に依つて、點火せられた球のフ井ラメントの電壓電流、及其の物質の質量を知り、尙ほ

比熱を知れば大約のフ井ラメントの温度は決定し得るのである。

今フ井ラメントを構成する物質の融解點を示せば

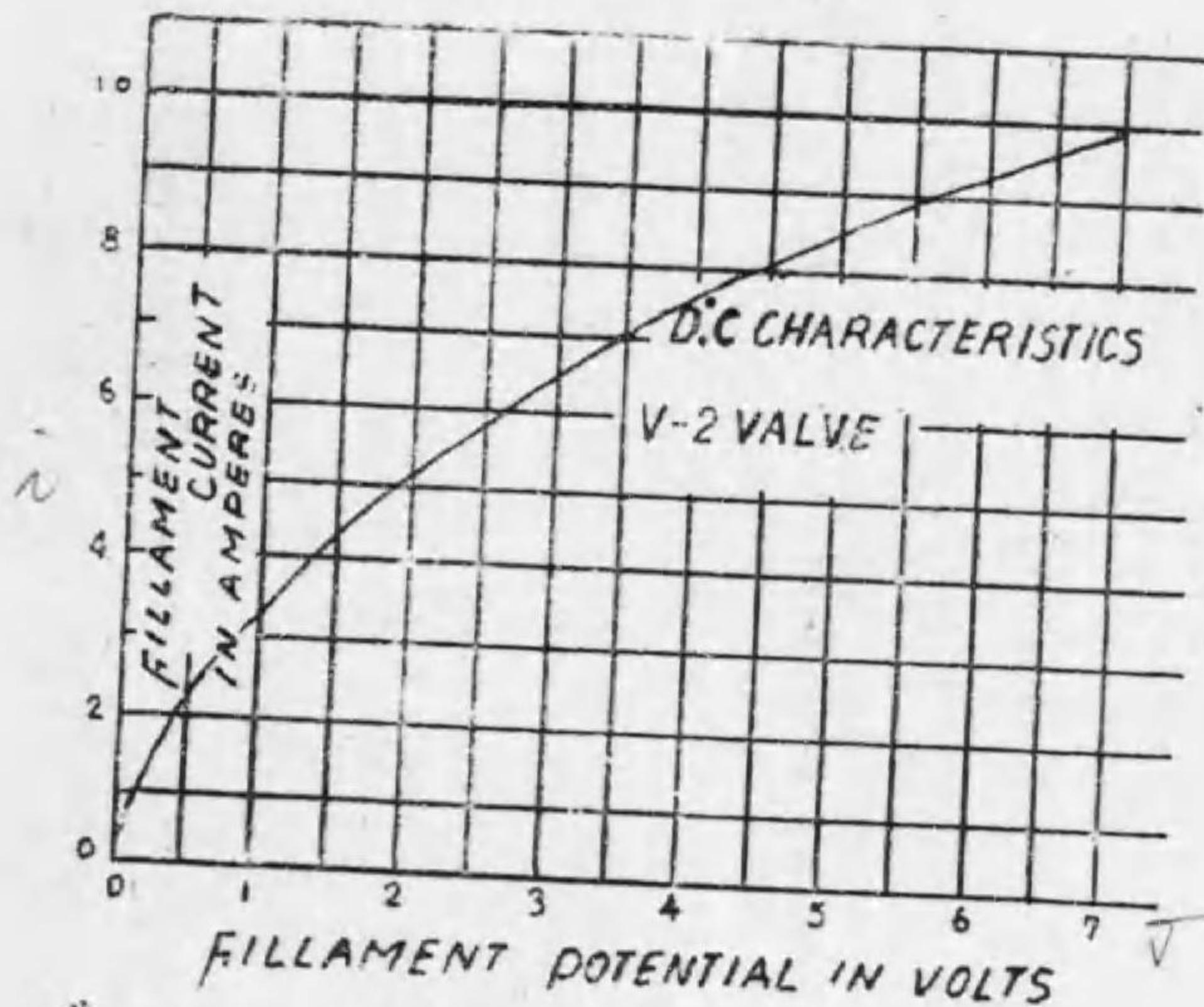
元素	白金	イリチウーム	タントラム	オスミウム	タングステン	炭素
融解點	1800°	2200°	3200°	2500°	3200°	3750°

である。

で炭素は實際に於ては、攝氏  $1800^{\circ}$  以上に熱する事は出來ぬ、壽命を甚しく短縮するからである。

然し、タンゲステンは攝氏 $1700^{\circ}$ 度に熱するも、炭素の如く粒子の飛散を

第二圖



然し、タンクステンに於ても、1220°以上熱する時は、微粒子飛散して20時間を保つ事を得ないのである。

フ井ラメントの壽命は、一々適當なる熱度に於ても、自然とフ井ラメントよりは長時間に微粒子飛散し、フ井ラメントは細くなり、終に切れるのである。第一圖の如き、配線を用ひフ井ラメントを輝かす電壓を種々に變化し、フ井ラメントに流るゝ電流を曲線に書く

時は、第二圖の如き曲線を得るのである。

曲線の下方水平線上にフ井ラメント電壓をとり、左方垂直に其の電流を求むるのである。

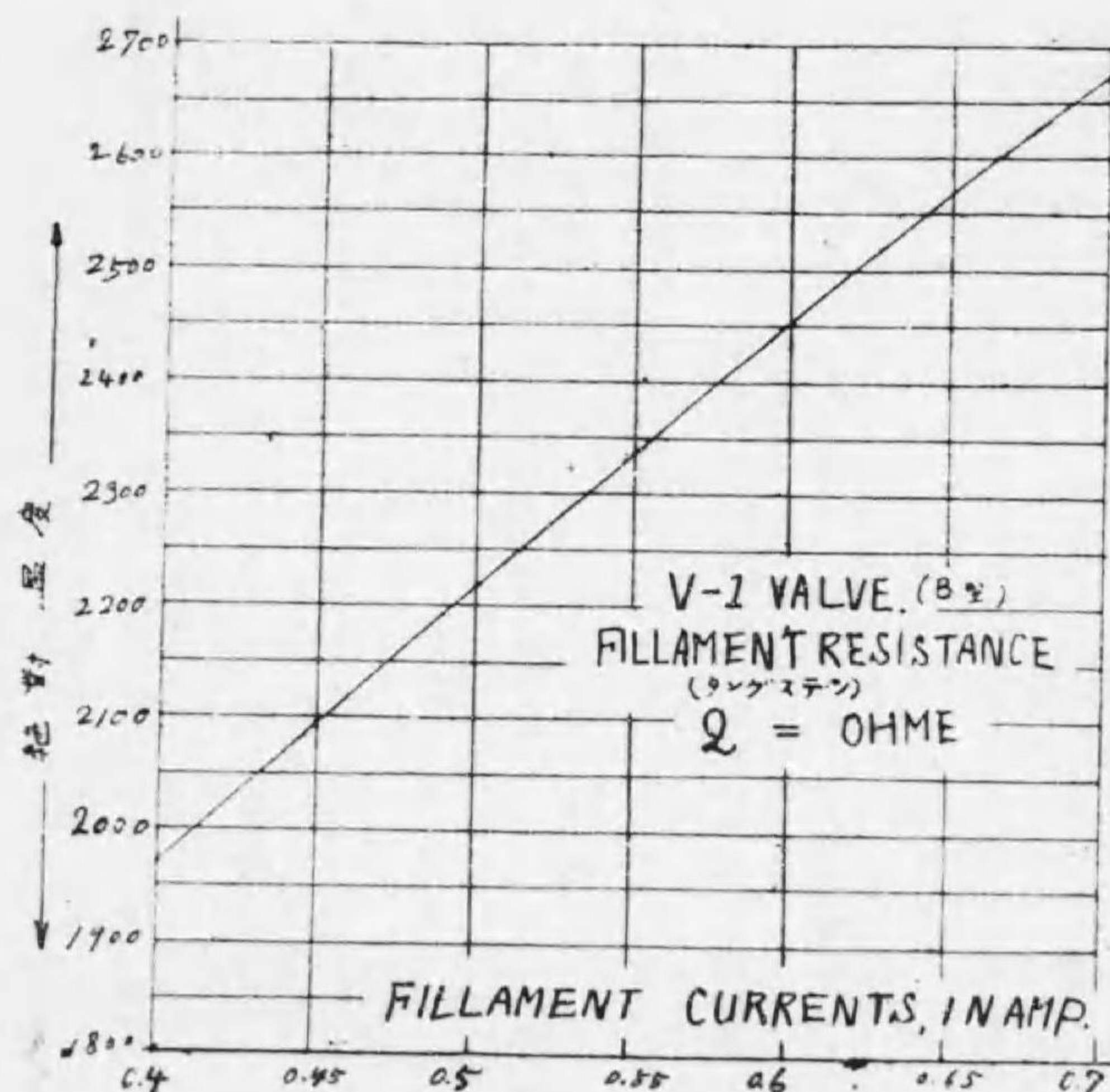
之の曲線を見る時、一定のフ井ラメントに於て、其の電壓と電流は正比例しないのである。

即ち、二ボルトの電壓の時、電流は5 AMP. 流れ得るに拘はらず、4ボルトにして 7.3 AMP. 外か流れないのである。

此れはフ井ラメントを構成する物質の温度係數に起因するのであって、之の場合には温度を増すにつれ、フ井ラメントの抵抗が増加した事を知るであらう。

即ち、二ボルトの時は四オームであるが、四ボルトの時は 5.47 オームとなるのである。

圖 三 第



今フ井ラメントの電流と、フ井ラメントの温度を第三圖に示すと、フ井ラメントの温度はほど直線となるのである。

之の曲線は發明研究所 V-1 三極真空球に就いて實測した値より畫いたのである。

そこで下方水平部は

フ井ラメントの電流であり、左方垂直部は絶對温度に於けるフ井ラメントの温度である。

で、之の球のフ井ラメントの通常の抵抗は約二オームである。

球のフ井ラメントはタンクステンにして、東京電氣株式會社即ち G.E. の特許フ井ラメントを用ひたのであつた。

電圧は六ボルト電池より與へ、其の回路中に抵抗器を入れて電流を加減し、之の値を測定したものであつた。  
0.4 アンペヤの時、1970 度、又 0.7 アンペヤの時に於ては、2670 度にフ井ラメントは熱せられたのである。

## 第二章 フ井ラメントと電子流

通常の温度に於ける導體は、或る一定な抵抗力に依つて其の内より電子は飛び出す事はないが、其の導體に温度を與へる時は、或る一種の抵抗力に打ち勝つて電子は導體外へと飛び出るのである。而して空中を充するのである。之れを空間充電と云ふ。

リチャードソン氏 (Richardson) は、嘗て第四圖の如く硝子管中に金屬製の圓筒 P を安置し、此の中央に沿ふて白金線 A を張つたものを作り、之の球を十分の一ミリメートル以下に排氣し、之のフ井ラメント F に B-1 の電池より電流を與へ、P と此のフ井ラメントの間に電流計 G を入れ、P を陽極に充電せる場合、P-F 間に電流が流れたのであつた。而して此の電流は、フ井ラメントを輝す

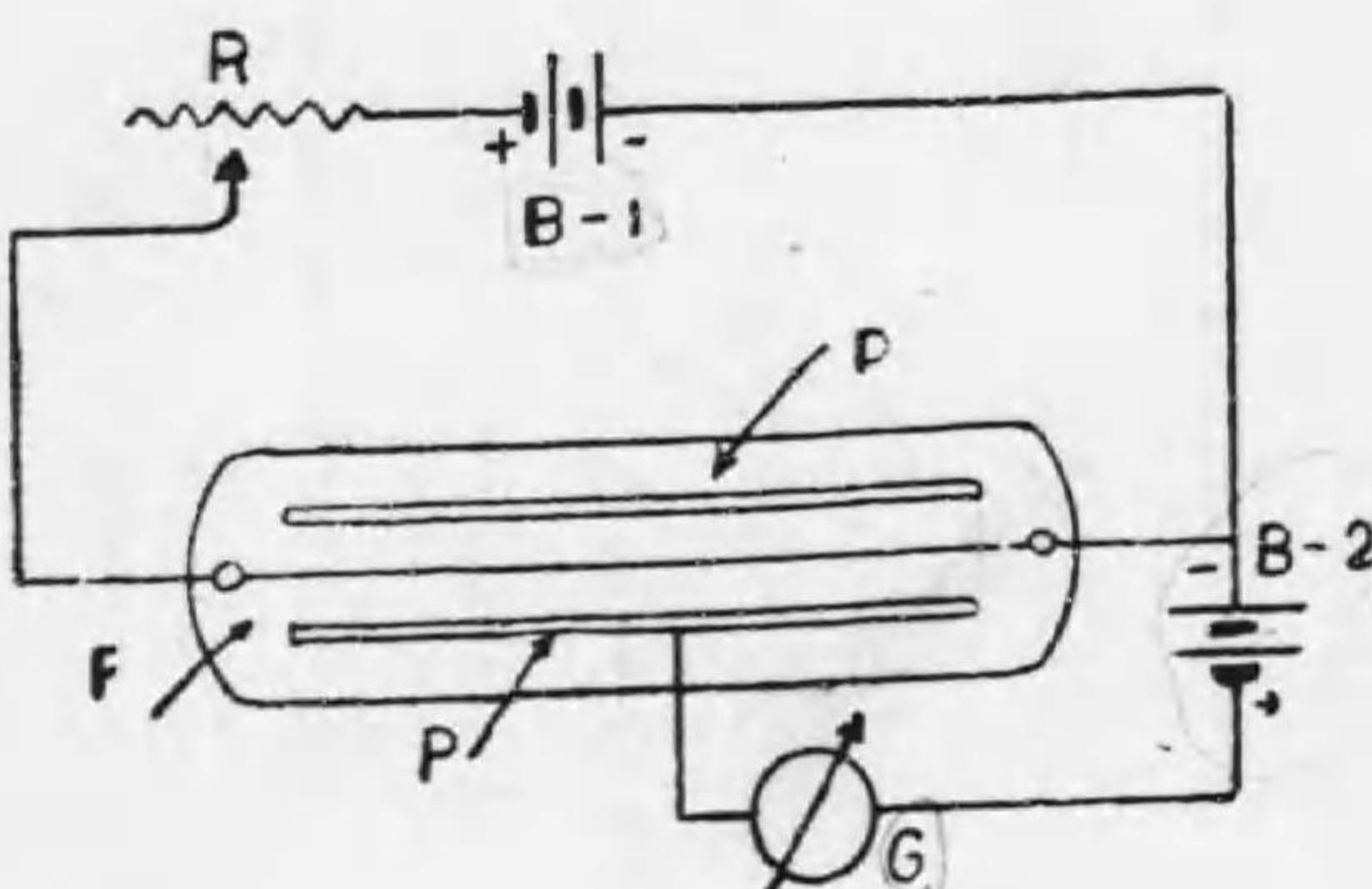
方、即ちフ井ラメント F を電流に因つて、高

温度に熱する方大なる電流を得たのである。

氏が白金線を 1500°C. 位まで熱した時、P にフ井ラメントの表面積 1 ミリメートル平方に付き、約一ミリアンペアの電流が、而して炭素フ井ラメントを用ひた場合は約一アンペアの電流を得たのである。

之を以つて見れば、フ井ラメントの物質に依り、又それを熱する温度に依りフ井ラメント表面より出づる電子の量は變化するのであ

図 第四



る。

リチャードソン氏は、其の實驗の結果によつて次の如き式を出したのである。

$$n = aT^{\frac{1}{2}} e^{-\frac{b}{T}}$$

式中  $n$  は一センチメートル平方に付き、出づる電子の數、 $a$  及  $b$  は常數であり、 $e$  は自然對數の常數、及  $T$  は絶対温度である。(絶対温度とは、分子活動の全々起らざる時の温度にて攝氏零度以下二百七十三度) 絶対温度であるから攝氏温度に二百七十三の數を加へた値となり之れをケルウイン温度とも云ふ。

今ダッシュマン氏が (S.Dushman) 與へた、タングステンのフヰラメントに就いて絶対温度プレート飽和電流、フヰラメント、ワット其他に付いて表として書いて見る。

T	P	I <sub>s</sub>	S	T	P	I <sub>s</sub>	S
1000	0.9	$1.2 \times 10^{-11}$	$1.25 \times 10^{-11}$	2200	43*	48.3	$4.5 \times 10^{-11}$
1500	6.9	$6 \times 10^{-11}$	$8.7 \times 10^{-11}$	2300	53*	137.7	2.6
1800	16.4	$3 \times 10^{-11}$	$1.8 \times 10^{-11}$	2400	65*	364.8	5.6
2000	26.9	$4 \times 10^{-11}$	$1.6 \times 10^{-11}$	2500	77.5*	891.0	11.5
2100	34*	15	$1.6 \times 10^{-11}$	2600	90*	2044	22.4

表中  $T$  は絶対温度、 $P$  はフヰラメント一センチメートル平方を點火するワット、 $S$  はフヰラメントのワットで、サチレーション電流を割つたもの、 $S = \frac{I_s}{P}$  の熱電子勢力、 $I_s$  はフヰラメント一センチメートル平方飽和電流 (ミリアンペア) である。

此の表により、 $T$  に依つて得る處の飽和電流 (電子の) の曲線を書いて見る

知ることが出来るであらう。

従つて増大するのである。

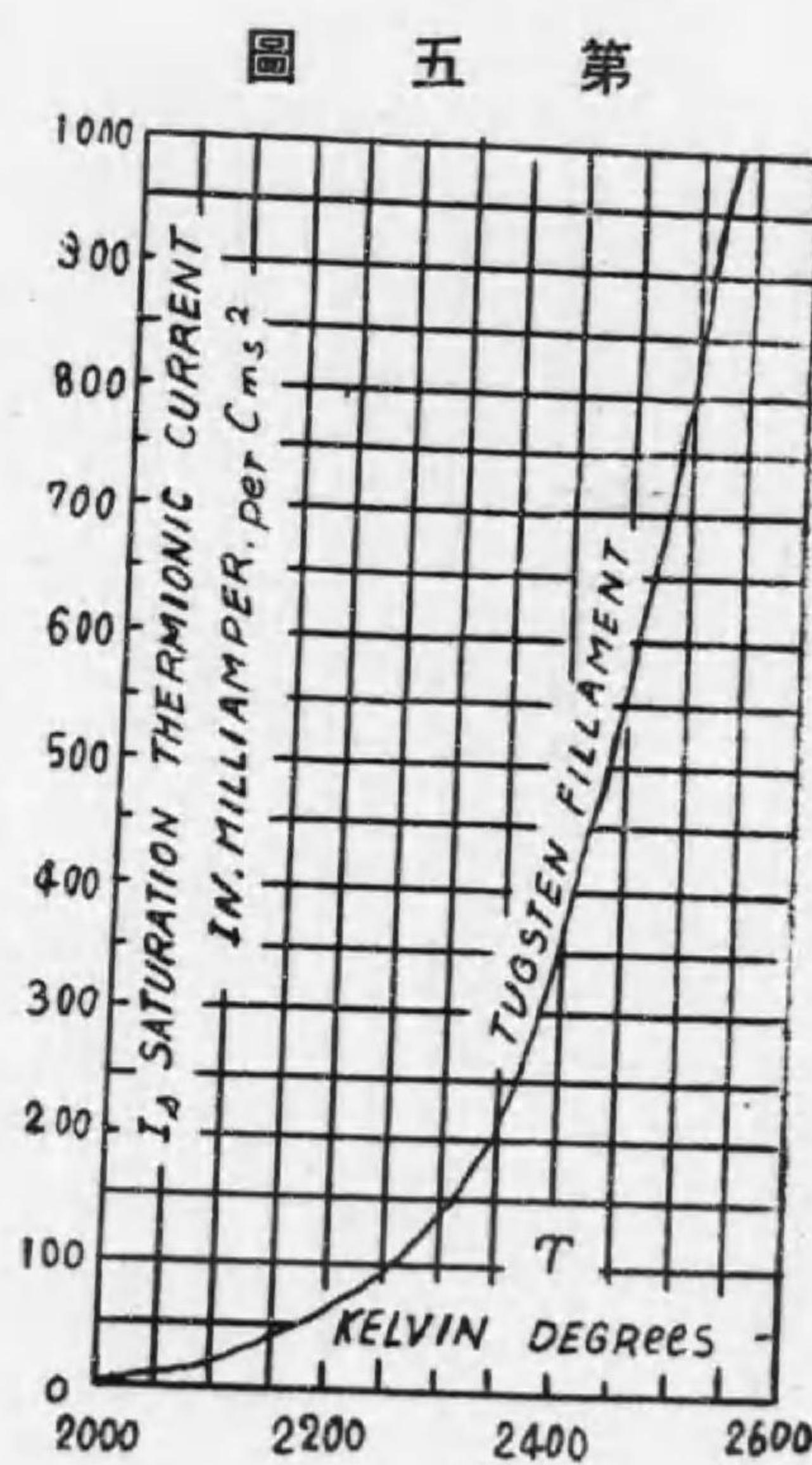
又熱電子勢力、 $S$ は、次の式より求むる事が出来る。

$$S = C_1^n \cdot \dots \cdot C_m^n$$

C 及 n は常数である。

Pはアリランメントを點火する時、OH<sub>2</sub>面積に対する

である。



०८

## 第五圖の如き曲線と

(ミリアンペヤ) の値を求め、下方水平部には、2000 度の絶対温度より 2600±  
でタンクステンに加へる絶対温度の割合 (Degree) である。

之の曲線に方で見る時  
如何に電子流が熱に依つて、甚だしく増されるかが

ン一センチメートル、  
平方に對する飽和電流

でタングステンのフ井ラメントであれば

$C_1 = 1.812 \times 10^{-7}$  である。

$\pi = 4.13\ldots$ である。

又リチャードソン氏の式に依れば

電流の電荷に対する飽和電流は

$$I_s = A T \frac{1}{e} e^{-\frac{V}{T}} \dots \quad (6)$$

である。eの値は、此式に於て

2.718281828590..

この場合、 $\frac{I}{V}$  は飽和電流アンペヤである。A 及 b は常數にて、物質にて異なる。

Tは絶対温度である。

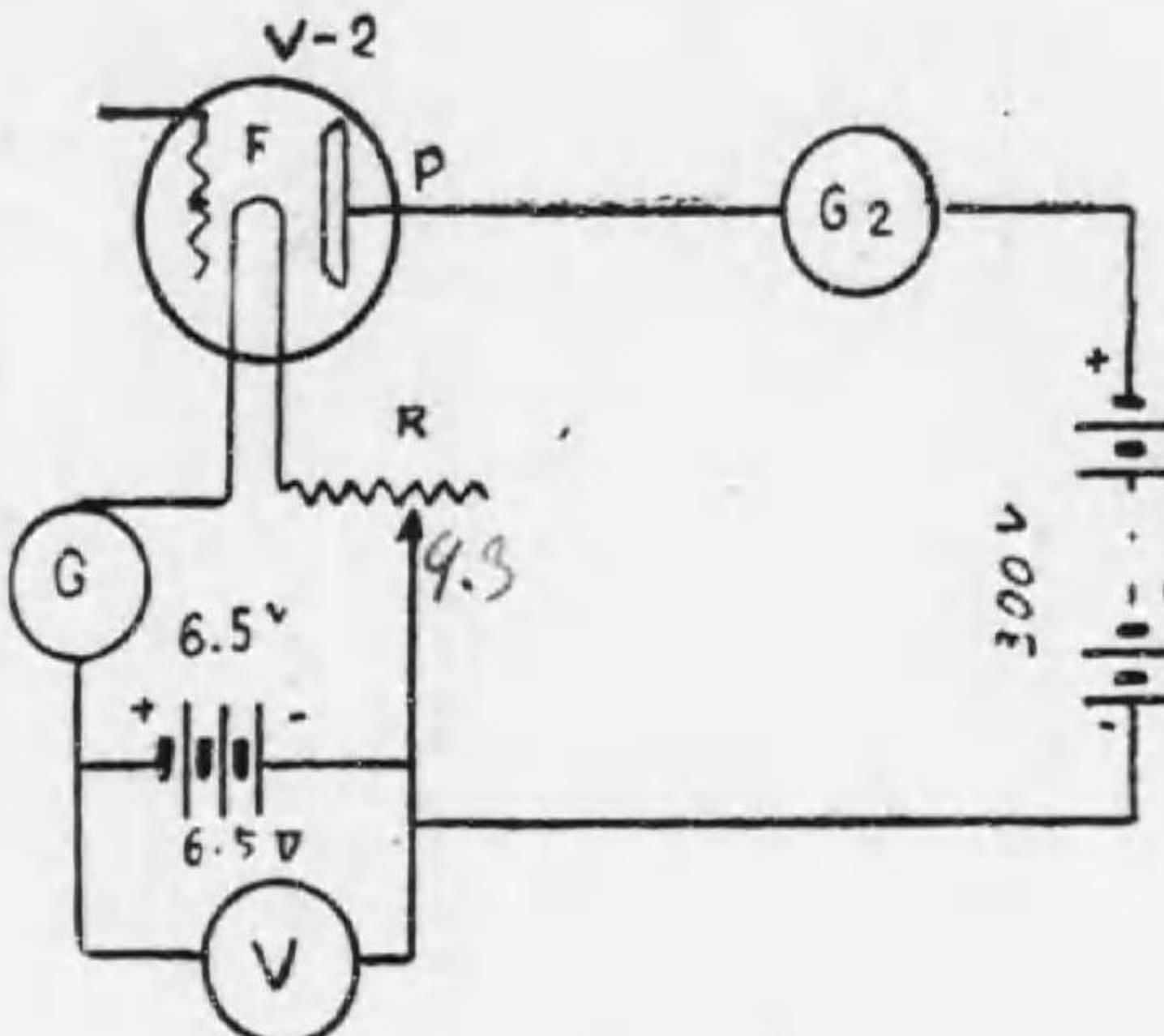
而して次ぎの表の値は、ラングミニュート（Langminn）氏の値である。

即ち一定導體より生ずる單位面積の電子は、其の物質を熱する温度に依つて

物質	A	b
Oxide coat(W.E.)	$(8-24) \times 10^4$	$(1.92-2.38) \times 10^4$
タングステン	$2.36 \times 10^7$	$5.25 \times 10^4$
トリウム	$2.0 \times 10^8$	$3.9 \times 10^4$
タングルム	$1.12 \times 10^7$	$5.0 \times 10^4$
モリブデン	$2.1 \times 10^7$	$5.0 \times 10^4$

て増し、温度が一定せる場合には、一定量以上の電子を放出する事は出来ない。

のである。



第六圖

球はベーに球を用ひ、フ井ラメントの通常温度に於ける抵抗は $30\Omega$ であった。

$I_f$	$I_p$	全アーチメントの抵抗
0.4	0.2	16.5
0.45	0.7	14.65
0.5	0.9	13.00
0.55	3.4	12.00
0.6	9.6	11.00
0.62	15.0	10.05
0.65	22.6	10.15
0.7	42.6	9.43

表中 $I_f$ は、フ井ラメントの電流、 $G$ に依つたアンペヤ、 $I_p$ はプレートに流れた $H$ 電流に依つて熱せられた場合の飽和電流である。

此の場合實驗に用ひしプレート電壓は、 $20$ ボルトである。

トを用ひた

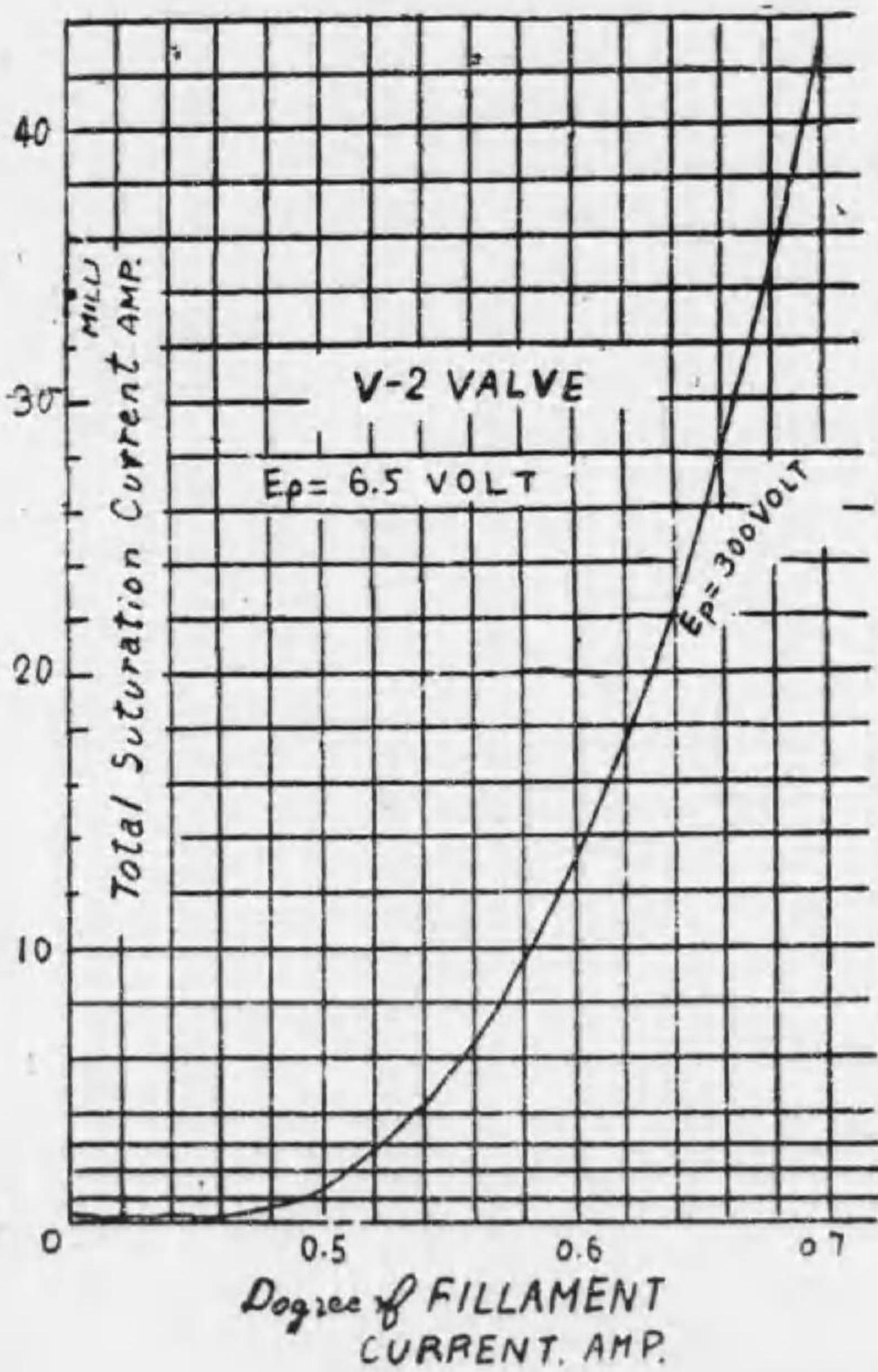
此の場合に於ける電子は、全部飽和せらるゝのである、即ち物質中よりの全部の電子は出ださるのである。

この場合を飽和電流と云ふのである。

今、第六圖の如く、真空球のプレートに三百 volt このボテンシヤルを與へ置き、フ井ラメントの電流を變化し、各電流の下にフ井ラメントを點火する。即ちフ井ラメントを電流に依つて各温度に熱するのである。

然してプレートに流るゝ電流を、 $G$  の電流計に依つて計る時、以下の値を得たのである。

球はベーに球を用ひ、フ井ラメントの通常温度に於ける抵抗は $30\Omega$ であった。



第七圖

るる事に依つて、

如何に電流が急速  
に増加するかを知  
る事が出来るので  
ある。

之の實測に使用  
した球は、タンク  
ステン、フ井ラメ  
ント球であつたが  
此のフ井ラメント

即ち此の場合、 $I_F$ により熱せられた電子電流が全部プレートに引きつけられたのである。即ちフ井ラメントが熱せられ居れば、球中には常に  $I_F$  に等しい電子が自由に出でて空間充電をしてゐるのであるが、プレートが陽に電位せられてゐる爲め、電子は全部プレートに吸引せられて流れるのである。

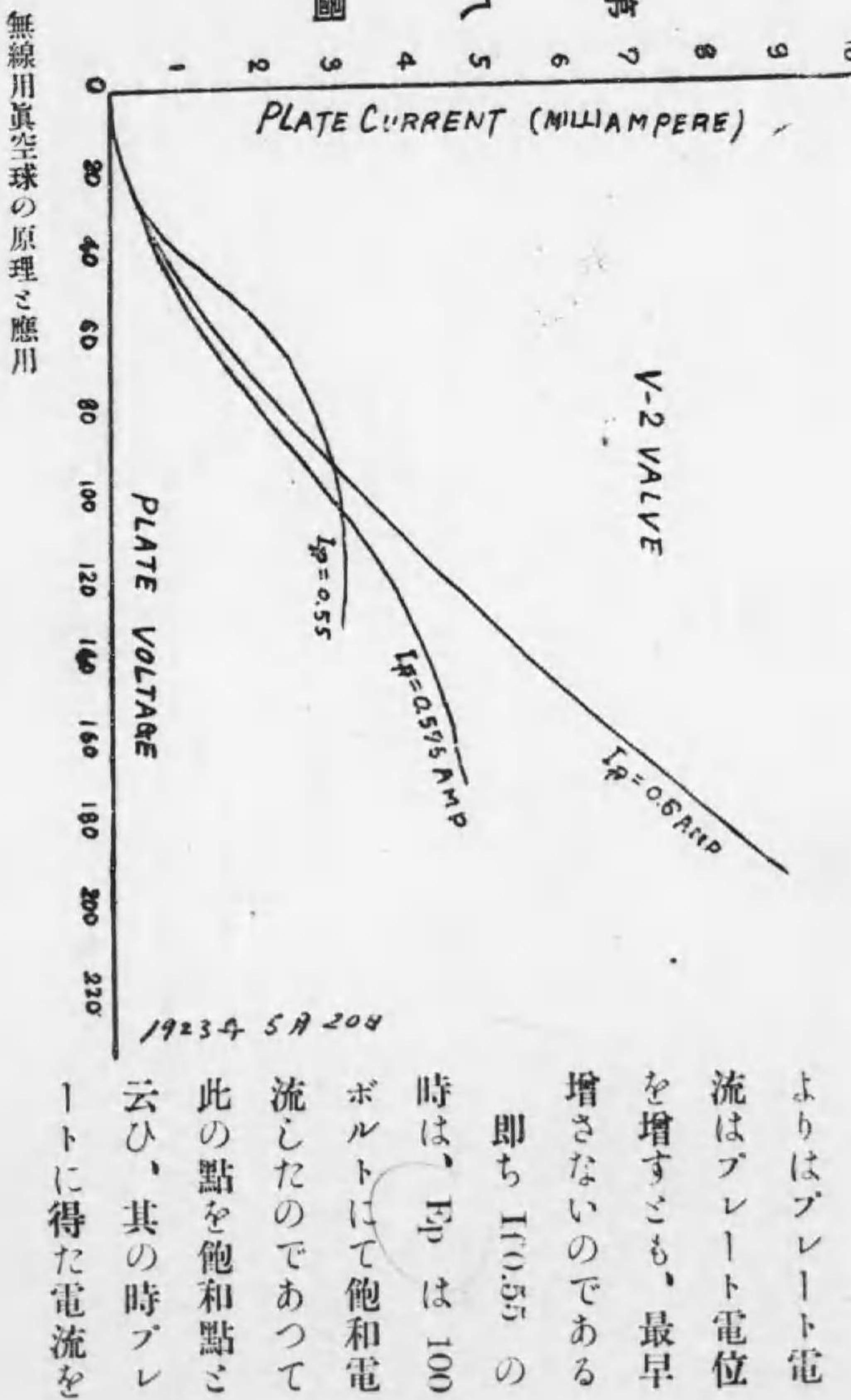
電子一個の電荷は、約  $4.68 \times 10^{-19}$  CGS、電磁単位である。

又は  $1.56 \times 10^{-20}$  CGS、電磁単位である。

今前表よりプレート回路に得る所の電流と、フ井ラメントを輝す（即ち熱する）電流をプレート電位として 300 ボルトを與へた場合のプレート電流の曲線を書いて見ると甚だ興味ある曲線となるのである。

即ち第七圖の曲線となるのである。

フ井ラメントの電位と、フ井ラメントの電流に依つて得る曲線は、即ち熱せら



無線用真空球の原理と應用

の物質に依つては、又甚しい變化を與へるのである事は前述したが、尙ほ其のフヰラメントに、或種の金屬を加へる時は、低溫度に於ても、良く電子の放射量を増させる事が出来るのである。

電子の放射、即ち電子の放出量はフヰラメントの物質に依つて、其の面積に依つて、尙ほ其れを熱する溫度如何に依つて、決定せられるのであつて、如何にプレート電位を増すも、一定以上には電子流は流れ得ない。即ちフヰラメントより放出して空間充電をなす全電子を吸引するのみにて、其れ以上はフヰラメントをより熱するか、物質を換えるか、或はフヰラメント表面積を増すかせねばより多くの電子は得られないのである。

第八圖はプレート電位に依つて得たプレート電流である。

今 0.55 アンペヤに依つて、フヰラメントを點火した場合は、100ボルト附近

飽和電流と云ふのである。

然るに、今  $I_T = 0.075\text{Ampere}$  であつた時、 $160V_{dc}$  で飽和するのであつて之れ以上の電位を増すも、其の電流は同一である。

之を以て考へる時はフヰラメントは甚だ重大なものにて、之より得るプレート電流は、皆フヰラメントより出づる電子を只プレート電位が吸引するに依りて得らるゝのである。

フヰラメントの第一生命、即ち眞空球の第一生命はフヰラメントの壽命と、其れより出だし得る電子の量であらねばならない。

今電子對フヰラメントの事は前述したが、フヰラメントと其の壽命に就いて述べると、先づ受信球としては餘り大なる電子流を要せない、即ち多くのプレート電流を得るより大なる擴大率を持たせねばならない。

然して出來得るだけプレート電位は少なるほど使用に便利である。然らばフヰラメントは細いもので、電力の少ないものでなければならぬ。然し一方に於ては其の生命を考へる必要が起るのである。

而して受信の場合は餘り球を輝す事が少ないので、割合に其の壽命は永いのであるが、然し起振動用球としては大なるプレート電子流を得る爲めに大なるフヰラメントを要するし、大なる電子流を要するから、此の場合はフヰラメントに就いての問題は考へねばならない。然し高價な球も只一本のフヰラメントが切れる事に依つて最早使用する事は出來なくなる。何れにせよフヰラメントは餘り輝かして用ひる時は短命となり、通常の場合は  $1000$  時間以上壽命を有せしめるには次ぎの如くする必要があるが實際は一千時間餘が生命であらう。左表に於ては、フヰラメントの直徑ミル。 $1000$  時間を生命を保つ爲めの安全

フキラメント 直 徑	安 2000時間の生命	熱 ls per Cm.×length	Watt per Cm length
5ミル	2475	30	3.1
7ミル	2500	50	4.6
10ミル	2550	100	7.2
15ミル	2575	200	11.3

熱、長さセンチメータに於ける飽和電流、センチメートルのフヰラメントの長さに對する Watt である。此の表はダツシユマン氏より得たのである。

又タングステンフヰラメントに於て、徑五ミルのものを 2400° 度 K に熱した場合、4000 時間を使ふ事が出来たが、十ミル徑の回路を、2500°K に熱した場合は、3000 時間であつたそうである (K とは絶對温度である)

此等から見る時はフヰラメントの壽命は、其れを熱する温度如何に依つて、驚く程の變化があるのである。

即ち多くの場合フヰラメントの細大よりそれを熱する温度の低い方、其のフヰラメントの壽命は永く保たれるのである。

フヰラメントを熱する温度低くして、作用する目的に作られた球はネルンストランプの如く、他金属にアルカリ土属をフヰラメントの表面、或はフヰラメントを構成する金属に混合して使用せらるゝ事もある。

又タングステン、フヰラメントに酸化トリウムを混合したる場合に於ては、同一タングステン、フヰラメントの數倍大の電子を放出せしむる事が出来るのである。

或はプラチニユム、フヰラメント表面に、酸化ストロンチユーム、酸化マグニシユーム、酸化カルシユーム、酸化バリウム等を被金して用ひる時は同一フヰラメントに於て、赤熱状態に於て作用せしむる事が出来るから、甚だ其の生命

を永く保たしめ得るのである。

然し、此等の被金フ井ラメントは、自熱せしむれば却つて破壊せらるゝのである。

最も有効にフ井ラメントより大なる電子を、成る可く小なる温度の下に出しえる事が出来るなれば、三極真空球、其他 *Thornionne Valve* の使用は、尙ほ更多くなるであらう。

我々が、之から研究せねばならぬ、又發見せねばならぬ、球はフ井ラメントの改良、即ち如何なる化合物、或は混合體が最も低温度にして、大なるサミツクエミツション(熱電子流)を得るかを、現在以上に知る事に依つて、發明は立派に成し得られ、現在より一層無線用、或はX線クリッヂ管用フ井ラメントとして人々が重寶とする事であらう。

まだ／＼フ井ラメントに就いては、大なる一問題が其の解決を我々の上に待つてゐるのである。

前述せるトリウム、タングステン混合フ井ラメントは、ラングミニューア氏に依つて發見せられ、他はエルンスト氏に依つて見出だされたのである。

之れから無線電話の世の中であると同時に、無線用發振器として、或は其の電源として、三極及二極真空球利用が増加するのである。

而る時は大無線局に於て使用せんとするに、現在の球にては、大なる電力の使用は現在限定せられてゐる感がある。現在の球では20キロワット以上の物を作るのは困難である。

之れが解決は、其のプレートの過熱を防ぐ事と、最良な硝子球と、其のフ井ラメントである。

冷却装置は、今日既に解決に近づいてゐる。

又硝子は或る程度まで、オキシアセチレンブロームバイプに依つて、即ち水晶硝子の使用と云ふ事に依つて、之れ又解決に近づいてゐる。

只、現在未解決な問題はフヰラメントの生命と、其れより出づるサーモイオニック、エミッションを出来得る限り増大せんとする事である。

數個併列に使用する時は、最良の場合に於ても、 $\downarrow$ しかならないのである。大なる電力を出ださんとするには、球の一個を使用する方が能率が多いのであると云ふ事を知れば、尙更ら前述せる點を注意する必要があるのであらう。

### 第三章 プレート電流(Plate Current.)

今球中のフヰラメントに電流を流す時は、其のフヰラメントは熱せられて、フヰラメント中の電子は球中に空間充電をなすのである。

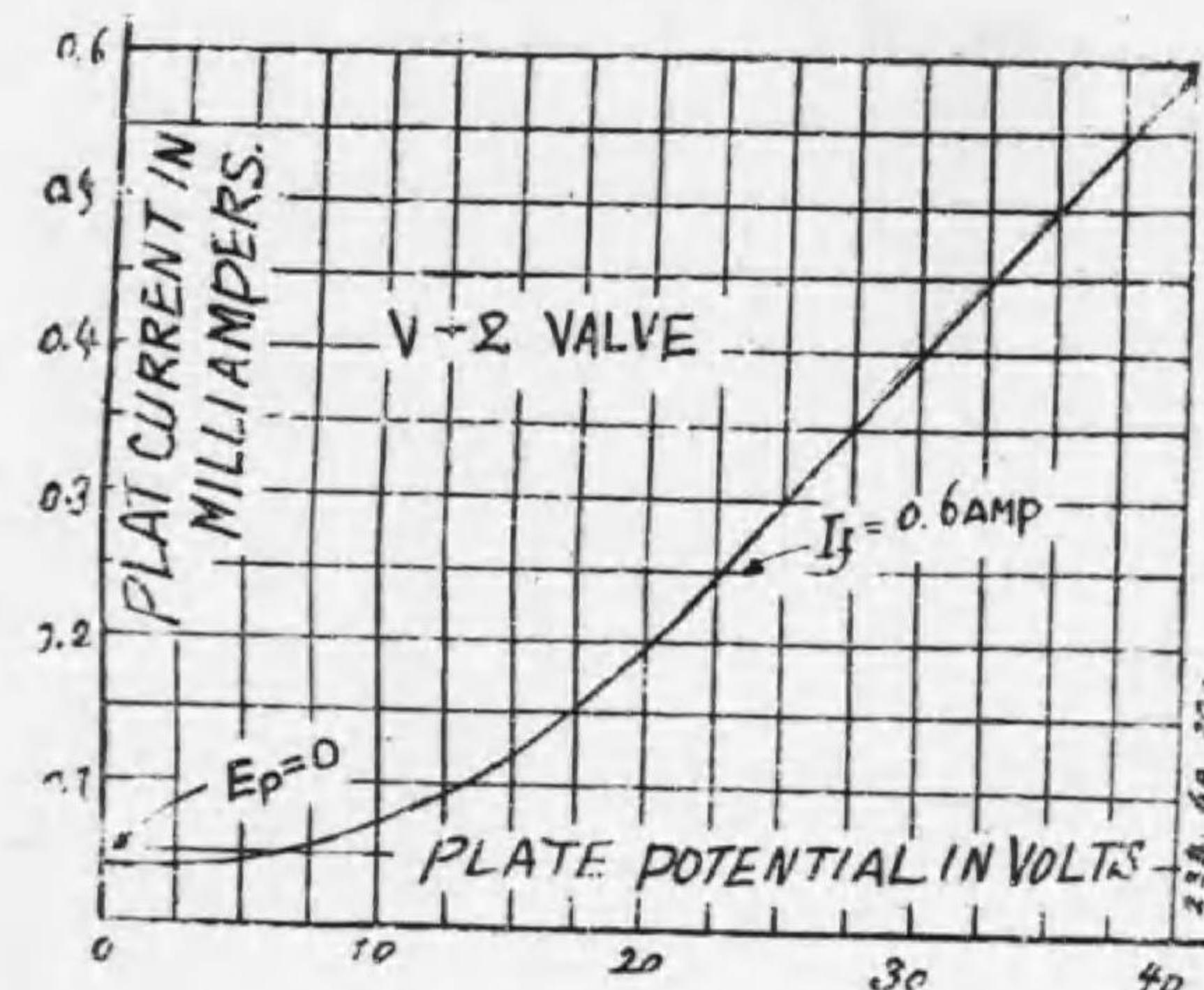
して之の放出は、球中のプレートに電位無き場合に於ても放出せられて、空間充電をなす熱電子に依つて、プレートには第九圖の如く極めて小量の電流が流れ得るのである。

プレートに陽の電位を與へる時は、其の電位差を増し行く事に依つて、空間充電をしてゐる熱電子は、次第にプレートに引吸せられて行くのである。

即ち、熱電子流は、次第にプレートに流れる量を増すのである。

然るに、或程度以上プレートに電位を加へた時は、即ち全フヰラメントより

第九圖



出づる熱電子をプレートが吸引した場合は、最早やプレートに電位を増すも、電流は、其れ以上は流れ得なくなるのである。

此の點を飽和點と稱し、之の場合流れる熱電子流を飽和電流と云ふのである。前述の如く、之れはフヰラメントより出づる熱電子が全部プレートへ吸引せられたからである。

フヰラメントが、或る温度に熱せられた時出づる全熱電子流は、第(2)式で求

むる事が出来るが、此の場合は熱電子が、フヰラメントに無限大に有するご考へたとし、即ち飽和するプレート電位以内の電壓に於ける熱電子と、プレート電位には次ぎの如き關係がある。

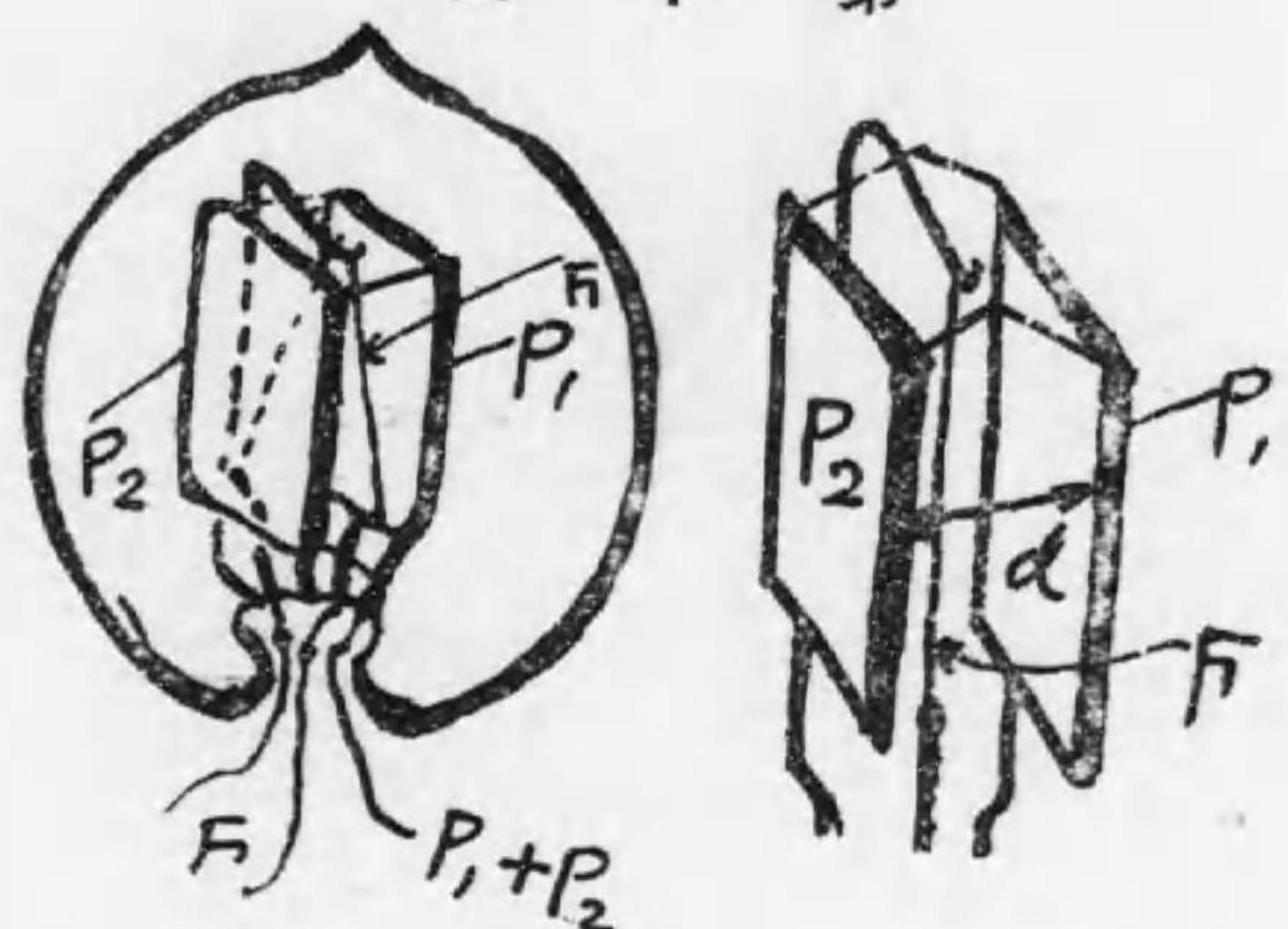
第十圖の如き、二枚併列のプレートの中間に、フヰラメントを有する球に於て、P及P'の中間に、Fのフヰラメントが張られてゐることとする。然る時プレートに、或る電位を陽に與へるなら、フヰラメント及プレートに流るゝ電流は何アンペヤであるかと云ふに、

$$I = 2.33 \times 10^{-1} \cdot V^{\frac{1}{2}} \quad (10)$$

で求むる事が出来るのである。

Iはブレートの一センチメーターア毎に流るゝ電流とする。

第十圖



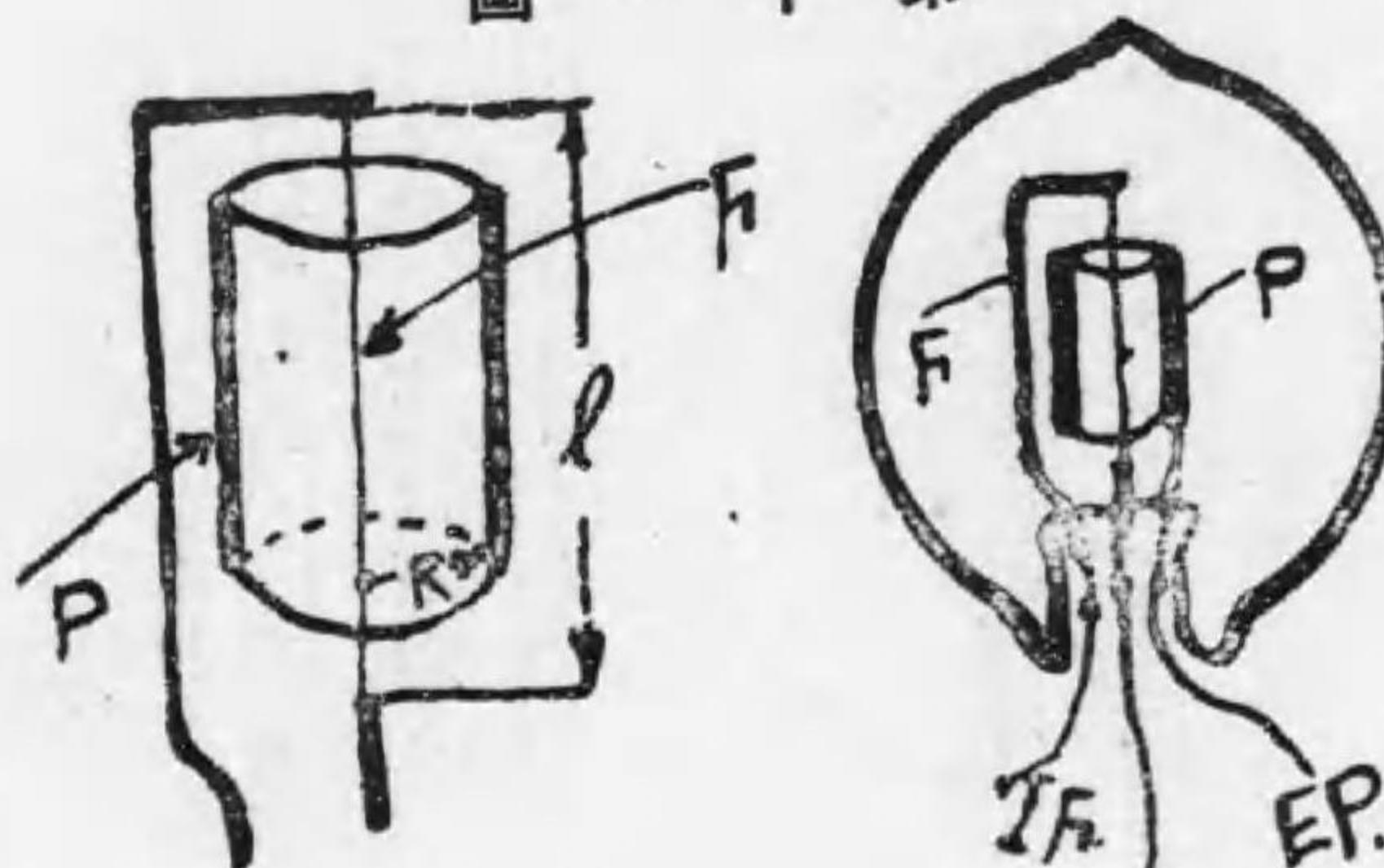
$d$  は二枚併列せるプレートの対向距離、即ち圖中  $P_1 + P_2$  間の距離、 $E$  はプレートの陽に充電せらる、電圧、 $A$  はカソード（フ井ラメント）の面積  $\text{cm}^2$  で（第十圖の如く）である。筒型のプレートの中央に、一本のフ井ラメントを張りし真空球に於ては其のプレートの長さ一センチメートルに對しての電流は

$$I = 14.65 \times 10^{-12} \cdot E^{1.2} \quad (\text{II})$$

である。

$E$  はプレート電圧 (Volt)  $r$  筒型プレート

第十圖



トの内半径 cms.  $L$  はフ井ラメントの長さ cms で、 $I$  はプレート一センチメートル、長さ毎の熱電子流 AMP. である。

此れ等の空間充電と熱電子流の關係は、其のプレート電位に依つて得る電流の曲線が大いに延長せらるゝものとした場合、即ち飽和せないものと考へた場合であるが、前式  $CE^{\frac{1}{2}}$  に依つて見る時は、此の場合に於てプレート電位が増せば、其の電流は、其の電圧の  $\frac{1}{2}$  べきに比例して増す事を知るであらう。

## 第四章 電離

離

前述せるは、全部絶對の真空の場合であるが、若し氣體が球中に殘留してゐるなら電離作用が起るのである。一原素氣體に就いて、電離作用を説明して見ると、原素は陰イオン及陽イオンから成立されて居るものである。

之の場合陰電子と、陽電子は中和の狀態にある。して一原素を構成してゐる事が出来る。

今之の原素が真空球中に存在してゐたとする。

フ井ラメントを電流で熱したる場合、其のプレートに電圧を與へる時は、フ井ラメントより放出する熱電子は、存在する氣體原子附近、或は其の原子内を突貫してプレートへと流れれるであらう。

然る時は、高速度に飛び行く熱電子の強電力を以て、原子内の電子を反撥追放し、又其の運動エネルギーの一部分を付與するのである。

此の場合に於て、元の原素は電子に對する電荷だけ失ふ事となる。即ち熱電子に依つて飛び行きたる電子の値、 $(1.68 \times 10^{-10}$  電子電荷)だけ陽電荷を得たと見られる。

然らば、中和的に見られる原素は、陽原子となつたものと見る事が出来る。原素より出でたる電子は、暫くは其の運動を繼續するであらうが、又他の中和的電子に附著して、之の原子を陰電荷化するであらう、即ち陰イオンを形成するのである。

斯の如き作用が繰返えさるゝ時は、陰イオン陽イオンが生ずるのである。

一旦陰陽イオンが發生する時は、氣體は之が爲に新に導體の性質を收得する

のである。即ち之の作用を電離と云ふのである。

之の場合に就ては、プレートへ流れる電流は甚だ増すのであつて、其の中の氣體電離作用は熱電子の運動エネルギーに依つて、即ち其の速度に依つて増し氣體の性質に依つて異なるのである。

真空球中に於て、氣體分子の存在せる場合に於て、尙ほ説明して見ると、フ井ラメントよりの熱電子がプレートに大なる電圧を與へられて居る場合に於ては、熱電子流に依つて前述せる如く、盛んに陰陽イオンが作られる。

陰イオンはプレートへと吸引せられて行き、プレートの電流を増し、同時に陽イオンはフ井ラメントと吸引衝突して集めらるゝのである。

然し、陽イオンの衝突はフ井ラメントを甚だ破壊し易いものである。  
之等の電離作用が甚だしくなる時は、我々は球中に青色、或は薄紅青色其他

グロー (glow) と稱せらるゝ状態を見るのである。

之の場合は、著しくプレート電流が増して、熱イオンが増大した事を知るのである。

通常一般の電離をなす作用は、運動エネルギーと、氣體如何に依つて異なるものである事は説明したが、電子の運動エネルギーと、電場の電圧の關係は

$$I = \frac{eV}{m} = \text{const.} \quad (12)$$

であると云ふ事が出来る。

式中  $e$  電子の質量、 $V$  速度（一電子運動の）とする、然る時は  $I$  は運動エネルギーである。

$e$  は電子の電荷、即ち静電単位で、 $1.6 \times 10^{-19}$  であり、 $V$  は電圧である。

$m$  は電子の質量、即ち  $6 \times 10^{-28}$  グラムとする。

$$\text{前式から } V \text{ をボルトで出す時は} \quad V = \left( \frac{mv^2}{2e} \times 3 \times 10^{10} \right) \div 10^8 \dots\dots\dots (13)$$

である。

例へば水素を電離するに、其の電子の速度が毎秒  $2 \times 10^8$  センチメートルとする、然らば前式より此の原素を電離し得る電圧は求め得るものである。して氣體に於て電離作用を起しめる處の電場の電壓を其の氣體の電離電位或は電離電壓、(Ionization potential or Ionization Voltage) と云ふのである。

今各種氣體に就いて、此の電離電壓を示せば、大約以下の表の如き値である。

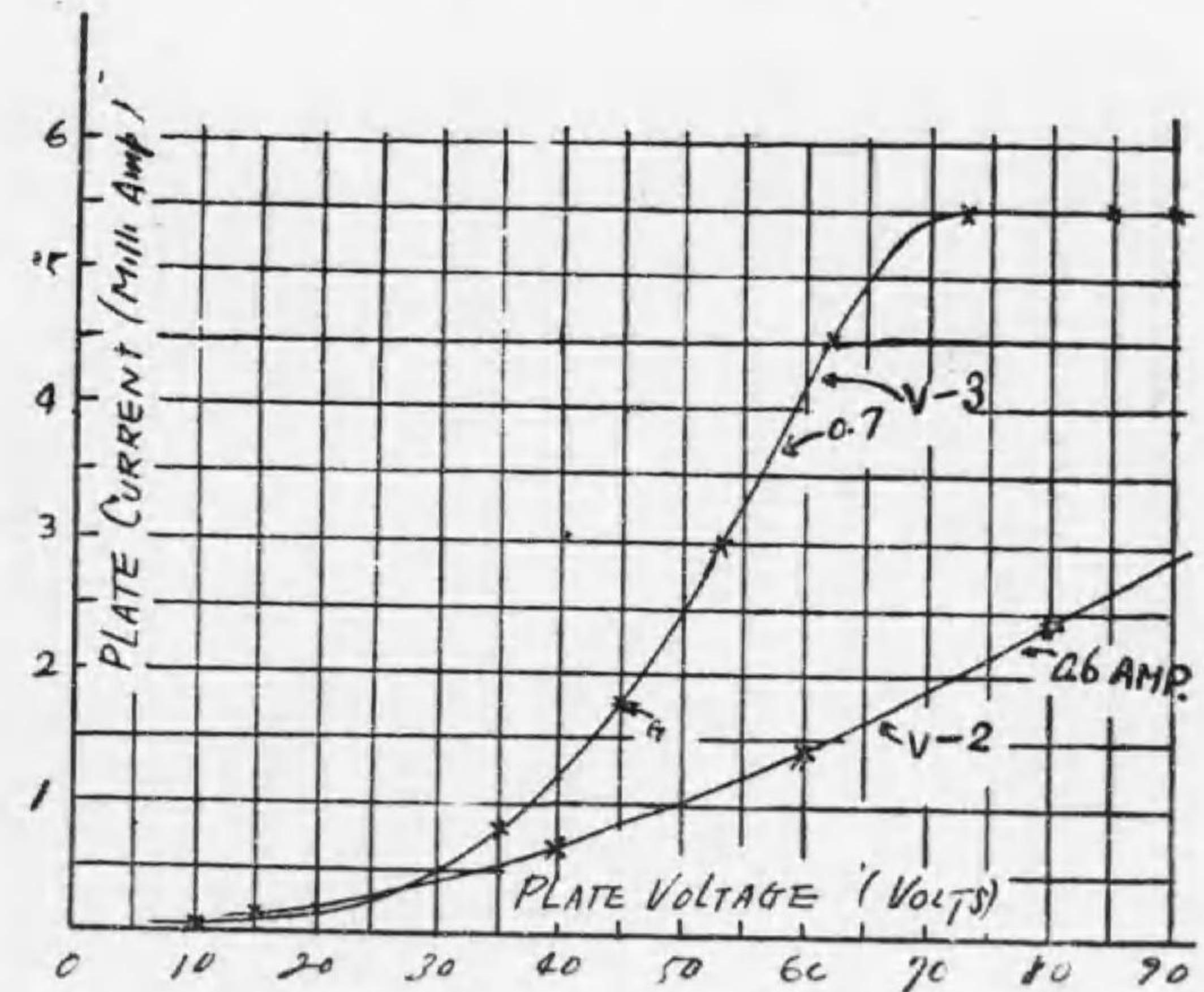
電 壓	原 素 名
10.4	水 銀 蒸 氣

29.00	ヘリウム
9.24	亜鉛蒸氣
9.13	マグネシユーム蒸氣
9.76	カルチユーム蒸氣
13.6	水 素
18.0	窒 素
17.6	アルゴン
14.0	一酸化炭素

等である。

此等の分子が管中に殘留してゐる場合は、通常熱電子流と、イオンがブレットへと流れ行くのであるから、高度真空を有する管に比較して、其のプレート

第十二圖



ボテンシャル或はグリッドボテンシャルに依る電流の曲線は甚だしく峻度を増すものである。

後章にグリッドに依るものは書くが、今プレート電圧に依る電流の曲線を高度真空のものと、抵度真空のものを比較して曲線上に見ると第十二圖の如き曲線となるのである。

マーカーあるはソフトの受信用球、マーカーには高度の擴大用五ワット球（共に東京發明研究所發賣）である。

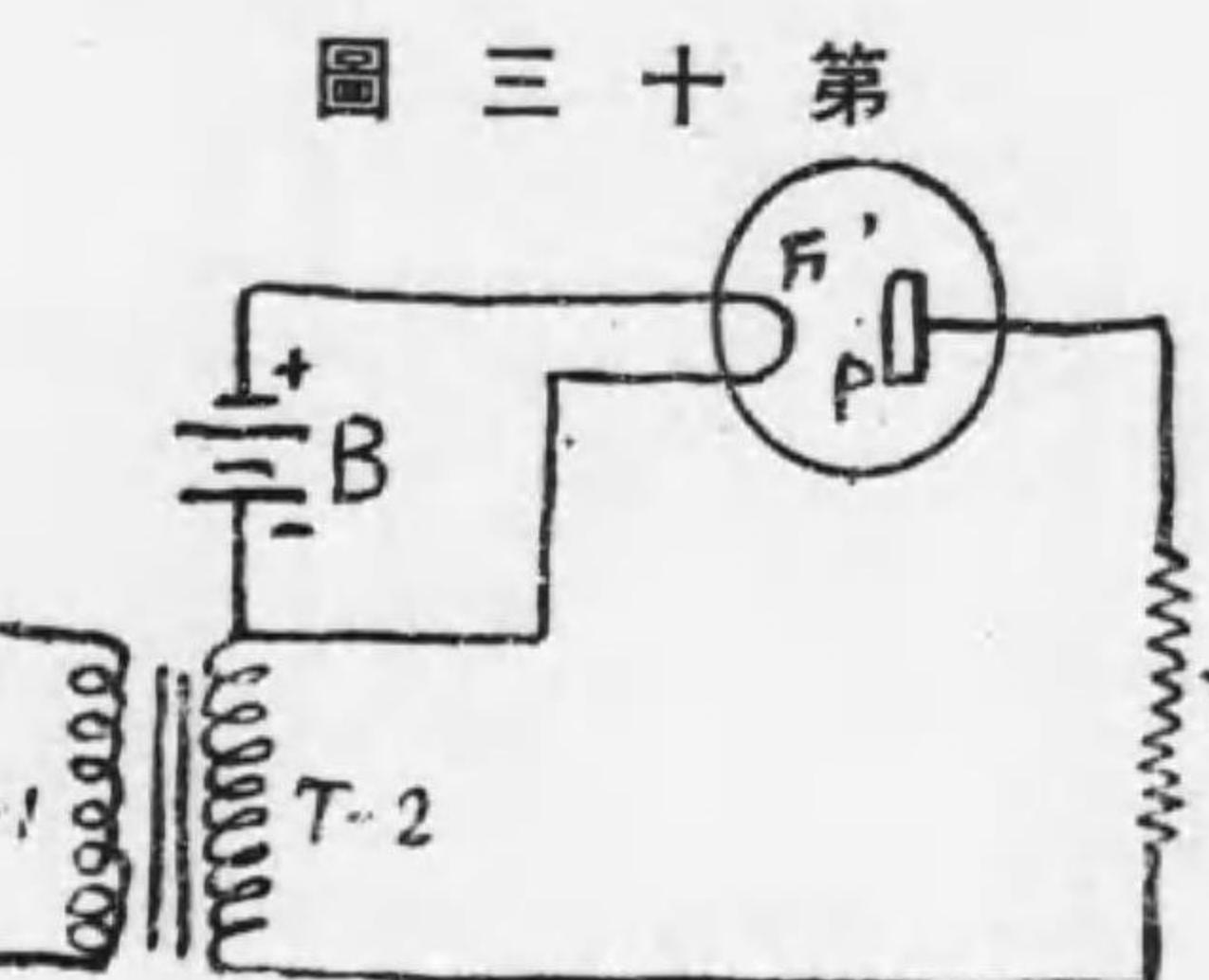
同一なプレート電位に於て、二個の球のフエラメントの構造は異なるが、マーカーの球に於ては、30ボルトに於て既にサチレーションして居る、其の曲線は、マーカーに比し甚だ峻度が増してゐる。して、一点に於ては既にグローが出だしたのである。

マーカー球は、約三百ボルト以上に於て、サチレーションするのである。

之の場合を考えるに（後章に説明はするが）、極度の真空を有するイオン作用ある球は受信用、即ち検波器としては甚だ有効である事を知ることが出来るであるが。擴大用其他ヘテロダイン、或はレゼネラチーブサーキット等には餘り良い結果を得る事が出来ない云ふ事となるのである。

## 第五章 電力の整流

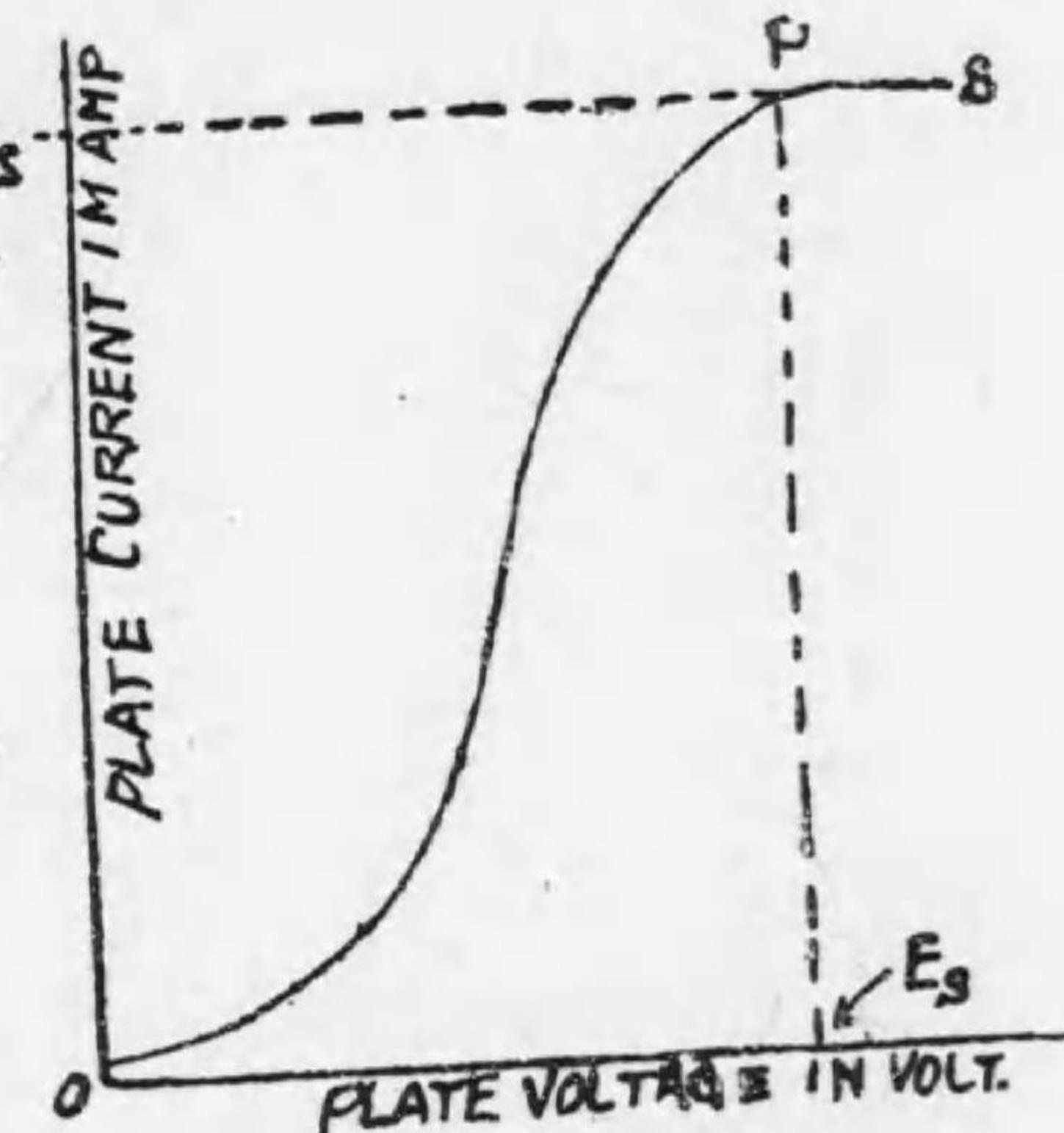
大電力の整流には、高度真空の二極真空球を使用するのである。



之の場合は、多くは交流を高電圧の直流に整流して三極真空球に依るプレート電源として用ひるのである。第十三圖の如く、一個の二極真空球を用ひて、整流をなす場合を考えて見ると、交流を與へ  $T-1$  より  $T-2$  に或る電圧を得るとする。

之の電圧に依つて、 $T-2$  より出づる電子流は決定せらるゝのである。

圖四十



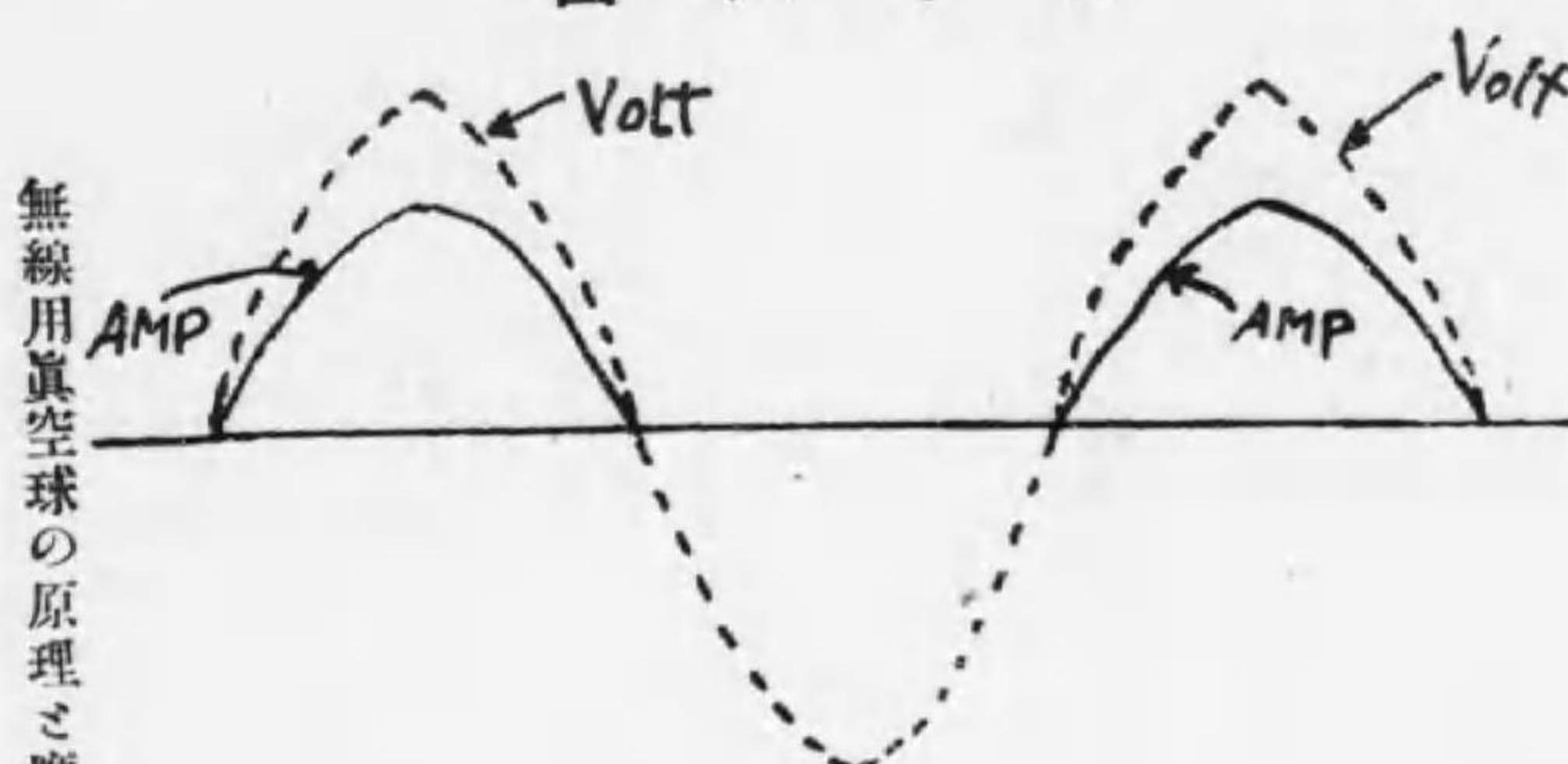
今  $F'$  の輝きを一定して置くものとする。して  $P$  に與へらるゝ電圧が  $F'$  より出づる電子流を完全に吸引するなら、最も大なる電流をプレート回路に得る事となるのである。

然しながら、此の場合には整流せらるゝは半波であつて、他は消却せねばならない事となる。

今プレート電位に依つて、或る特性曲線を第十四圖の如く得たなら、之れに依つて説明して見ると、其の波形が

明瞭するのである。

圖六十第



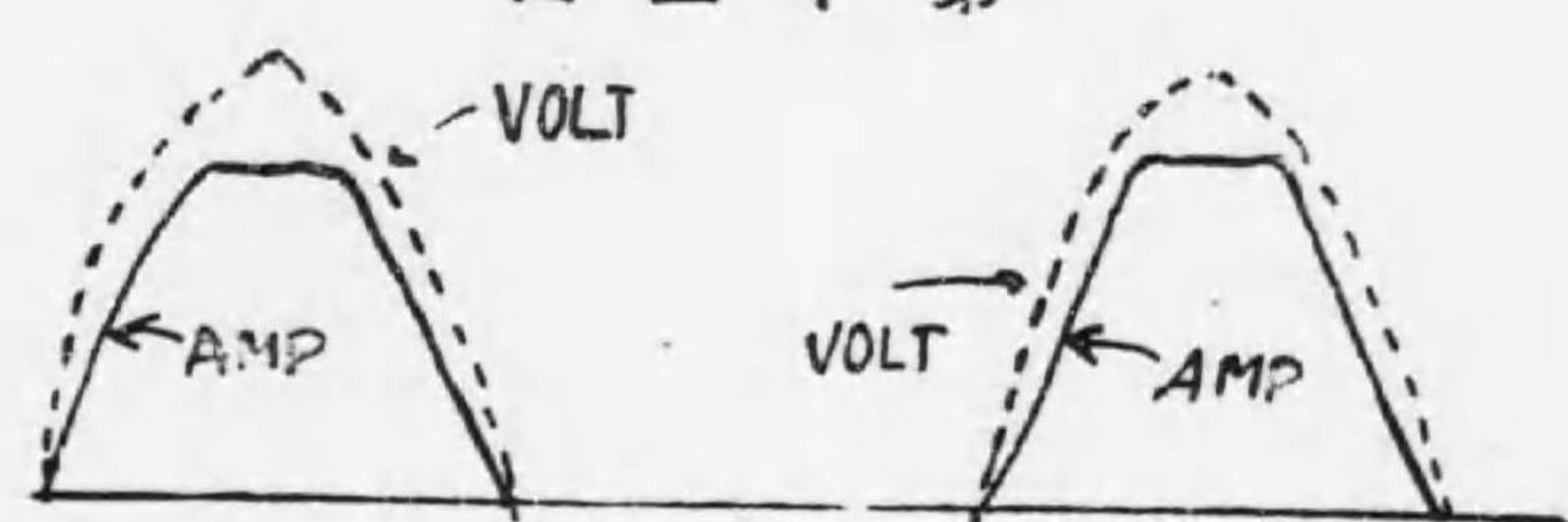
無線用真空球の原理と應用

$E_{\text{m}}$  以上に電圧をして、整流せられた直流的な波形は第十五圖の如く、上方が平面となる事は明であらう。即ち  $E_{\text{m}}$  以上には熱電子流がならないから上面は必ず水平となつた波となるわけである。

然しながら  $E_{\text{m}}$  以下に電位せられたなら、之の整流の波形は第十六圖の如く連續的な波形となるのである。

然しながら、最大の電流を得るに最も經濟な點は  $E_{\text{m}}$  の所、即ち飽和の電壓に交流をなして整流する時であらう。

圖五十第



$E_{\text{m}}$  の點は熱電子流と、プレート電流が等しい時とする、即ち  $E_{\text{m}}$  の電壓に依つて、飽和した點とする。

今  $E_{\text{m}}$  の場合は、熱電子が全部プレートへと流れれた時であるから、フヰラメントの電流を増さない限り  $E_{\text{m}}$  以上の電流は流れる事は出来ない、であるから  $E_{\text{m}}$  の點に電壓を加えた時、即ち  $E_{\text{m}}$  の電壓の交流を整流する時、( $E_{\text{m}}$  の電壓の交流を通じたる時、) 最も大なる電流をプレートへ流す事が出来るから甚だ良い結果を得るのである。

今 I<sub>o</sub> を  $\lambda_0$  面積から来る陰電子流とする。

七

$\Delta c = \frac{1}{2} (c_2 - c_1) A$  (アーチメトドの面積也)

$A_{\text{el}} = \overrightarrow{P} \times R = \vec{r} \times \vec{F}$  の面積

然る時

上官斐電壓とする。

然して第十四圖の如くEが、 $E_0$ の點、即ちサチレーションする電壓であれば、即ち熱電子流 $I_s$ とプレート電流 $I$ は等しい時である。

即ち  $s = \Delta_e \Delta_{e'} \dots$  である。(リチャードソン式)から、之の式に代入して

である

$\lambda_G$  はカソードの面積、( $\Omega_{\text{カソド}}$ ) あり、 $b$  及  $A$  は(9)式中にある値、 $T$  は絶対温度である。

と云ふ事が出来る。

來  
る。

これはカソードの面積、C 及 n は常数 P はカソードを輝す電流のカソード面積一センチメートル平方に就いてのワットである、即ち (3) 式である。

この場合、 $E$  がサチュレーションの電圧であつた場合の式である。

然して  $I_s$  は熱電子流ミリアンペアである。

は（センチメータ）のカリード表面、

はタンクステンなれば $\pi \cdot 1.3$ の値である。

四

式から求むる事が出来る。

二 間隙 (隙)  $\rightarrow$  フ井ラメント面積、 $\rightarrow$  プレート面積、共に (隙) であるとする。して K は常数とする。

然して之の一式云々であるから

(16) 論文(17) 論文

なる。

$$E_n = \frac{C}{K} \frac{d}{A_n}$$

即ちサチレーション電壓は、(一式)より求むる事が出来る事となる。Kは此の場合常數である。

A<sub>a</sub>は フレートの面積 (Cm<sup>2</sup>) C はタンクステンなれば 1.8×10<sup>-3</sup> の値 其の時 n は 4.13 E<sub>a</sub> の内の n は 3.2 の値である。

## 第六章 グリッドの制御力

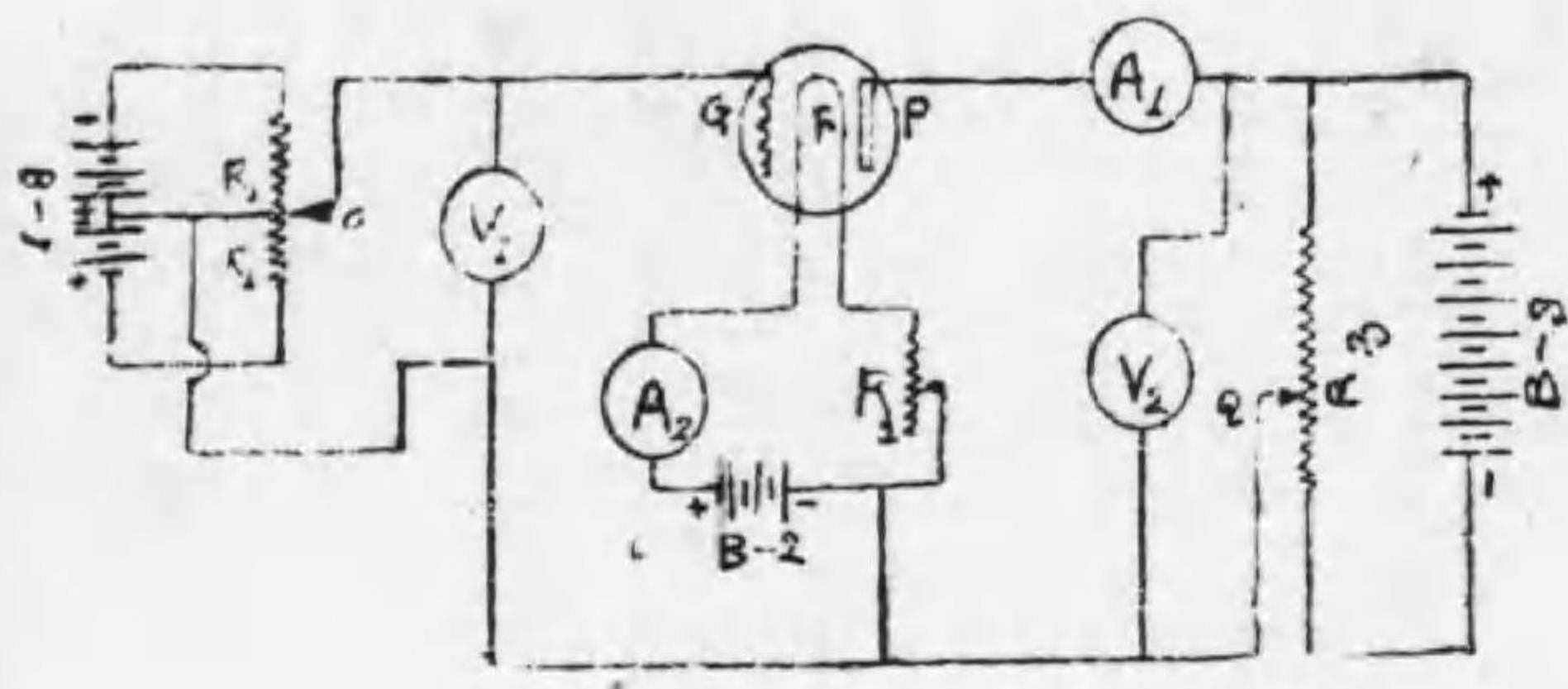
プレート電流は、其のフ井ラメントの熱に依つて、決定せらるゝのであつて今二極真空球のプレート、フ井ラメント間にグリッドと稱する一種の金網に入るゝ時、其れに依つてフ井ラメントよりプレートへと吸引せらるゝ電子流は、種々に變化する事が出来るのである。

グリッドは電子が之へ飛來して、其の目を通過する時、常に陰に充電せらる事となるのである。

然るに今グリッドに、或るポテンチャルを與へ置くなら、プレートへと流れる熱電子流は、此れに依つて制御せらるゝ事となるのである。

今第十七圖の如く、一個の三極真空球のプレート回路に  $A_1$  の電流計を直結し

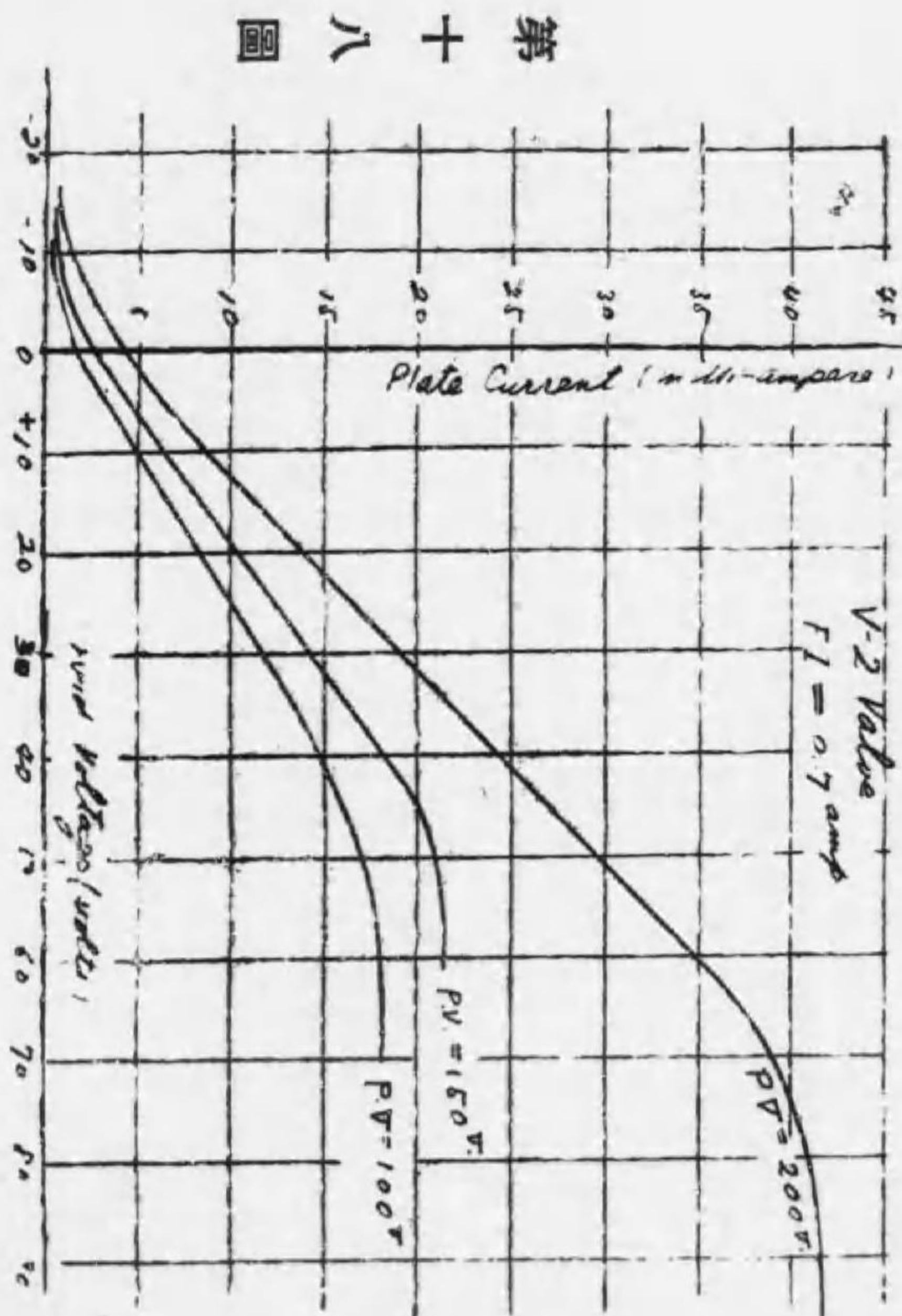
圖七十



尙ほ  $R_3$  及  $Q$  に依つてポテンシオメータを作り  $B-3$  の高電圧を各種の電圧に變化し得る如く、又其の電圧を見る爲に  $V_2$  の電圧計を入れ置き、プレートを陽にフ井ラメントと回路を作り置く。

一方フ井ラメントは  $B-2$  の電池、 $R_2$  の抵抗器及  $A_2$  の電流計にて、回路を作りて之を點火する。

他方グリッドには、 $R_1, O.R_1$  に依つてポテンシオータを作り、 $B-1$  の電池にて各種の電圧及各異なる極をグリッドに與へる如くなし置き、其の電圧を  $V_1$  にて讀む如くして、フ井ラメントへと



今ブレーント電  
壓を一定として  
グリッドボテン  
シャルを變化し  
て書いた、東京  
發明研究所の  
マーキ球ごマーキ  
球の曲線に就て  
説明して見る。  
而して又ブレ  
ート電流は次の

回路を作り置くのである。

して、今  $Q$  を或る  $R_2$  の點に置き之の電壓を  $V$  にて読み、或るボルトにブレートをチャージして置き、尙ほフヰラメントの電流は一定となし  $R_1 R_2$  の O 點を各  $R_1 R_2$  上に移動して、 $Q$  に種々の電壓を與へ、之の電壓に依つて  $I$  に流るゝ電流を曲線に畫く時は、眞空球の特性曲線を得るのである。

である。

これはサチレーシヨシ前の中電流であり、 $E_0$  は中電壓、 $E_1$  はプレート電壓、 $K$  及  $A$  は常數である。

式に於ても説明せられる

五常數

アンブリフィケーションコレスタント（次章にある）

電圧

E. M. F.

7  
d  
P

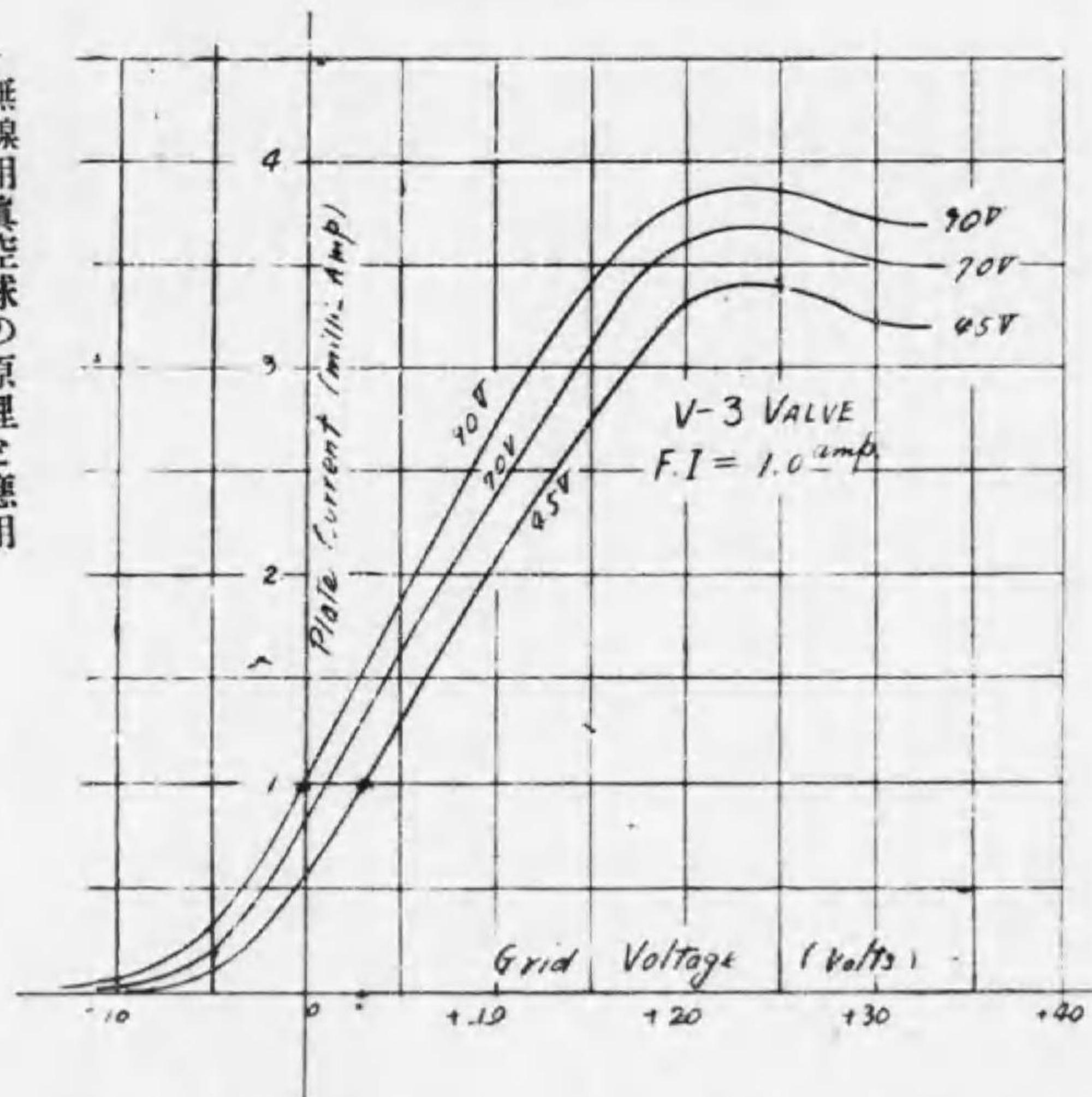
第十八圖は、東京發明研究所高度真空を有する約五ワットの發振用球に於て

其のフサラメントを、0.5アンペヤに輝かした場合、其のブレート電壓を150  
ボルト150ボルト及100ボルトの三種に於て、グリッドボテンシヤを變化した場  
合得た所の曲線である。

して之の三種のブレート電壓に於ける曲線は、電壓高き時は度を増すに止まり、全體の型には大した異りを見ないのである。

グリッド電位零の時、或は陰にグリッドがボテンシャルをせらるゝ時は、グリッドに流るゝグリッド電流（フヰラメントよりグリッドに流るゝ熱電子流に依つて起る）は論外として良いのであるが。グリッドが陽に充電せらるゝ場合に於ては極めて少量ではあるが、グリッドには電流が流るゝのである。而してグリッドボテンシヤルが最大の値となる時は、プレート電流はサチレーションして是れ以上は流れ得なくなるのである。

圖九第



る時は、400 ボルト餘を要するであらう、假に之の電圧を 400 とすれば、400 ÷ 40 = 10 即ち 10 倍以上のプレート電圧に等しい値となるのである。

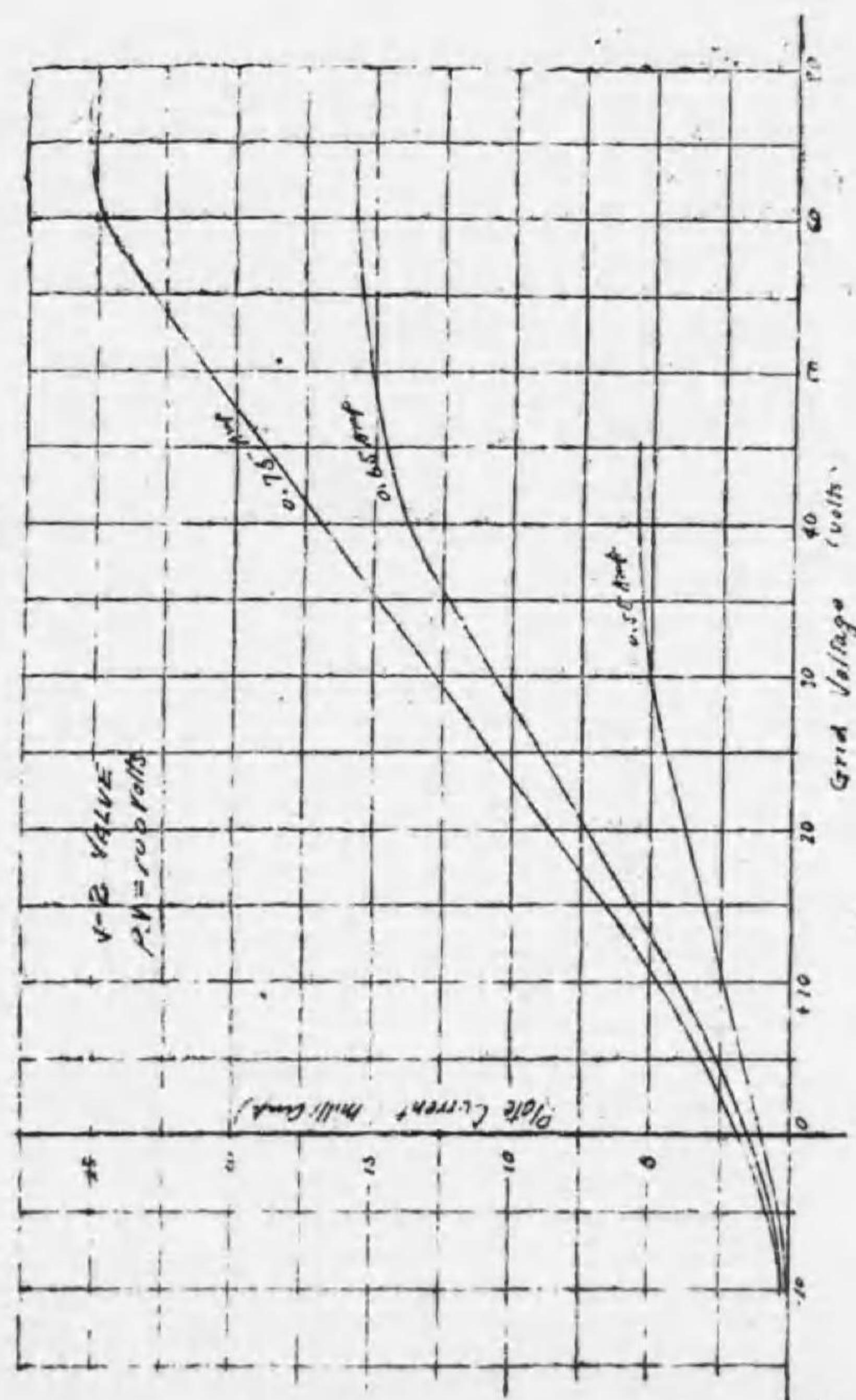
第十九圖は、V-3 の受信用低度真空の三極真空球の特性曲線である。

抵度真空の球は、其の曲线の峻度が高度のものに比

圖中グリッドが陽に、90 ボルトボテンシャルせられた場合、200 ボルトの電壓に依つて、プレート充電せらるる時に、サチレーションをなし。100 ボルトのプレート電壓なる時は、グリッドボテンシャルは 60 ボルトにてプレート電流はサチレーションを爲してゐる事が明であらう。

然して、グリッド電壓零なる時は、200 ボルトのプレート電壓に於て約四ミリアンペヤのプレート電流を得るに過ぎないものが、今グリッドを陽に 40 ボルトボテンシャルせる場合は 29 ミリアンペヤのプレート電流を得たのである。即ち、40 ボルトのグリッドボテンシャルに依つて、20 ミリアンペヤのプレート電流の増加を示してゐる。

今グリッドボテンシャルを零となし、プレートボテンシャルを増して、9 ミリアンペヤより 29 ミリアンペヤに増加せしむるプレートボテンシャルを考へ



第二十圖

して多いの  
こ、直線部  
が少ない、  
即ち抵壓に  
於てサチレ  
ーションせ  
らるゝので  
ある。

故に少な  
る電位を利  
用する場合

は、其の峻度の多いと云ふ事に於て、甚だ便利に取り扱ふ事が出来るから、多くは受信用にのみ使用せらるゝのである。

第二十圖は、一 球のフ井ラメントを種々の電流にて點火せる場合、其のグ  
リッドポテンチャルにて得た曲線であつて、只曲線の型には餘り變化なく、サ  
チュレーション點が移動するのである。然れ共抵度の管 マージ に於ては、フ井  
ラメントの電流にて可成り烈しい變化が生じて來るのである。

第二十一圖は即ち、此の曲線であつて、抵度眞空を有する管の其のフヰラメントの渾まゝ、受言能率を大いに變化する事を知らるゝであらう。

今曲線の内働き得る範圍内に於て Amplifier ならば、其のブレート電流は、次の如き式で示す事が出来る。

十四と見らるゝのである。

ムは球のアンブリフイケーション、コンスタント、<sup>2</sup> はグリット電壓、<sup>3</sup> は

である事は前述したが、グリッドを有し、其のグリッドボテンシャルを

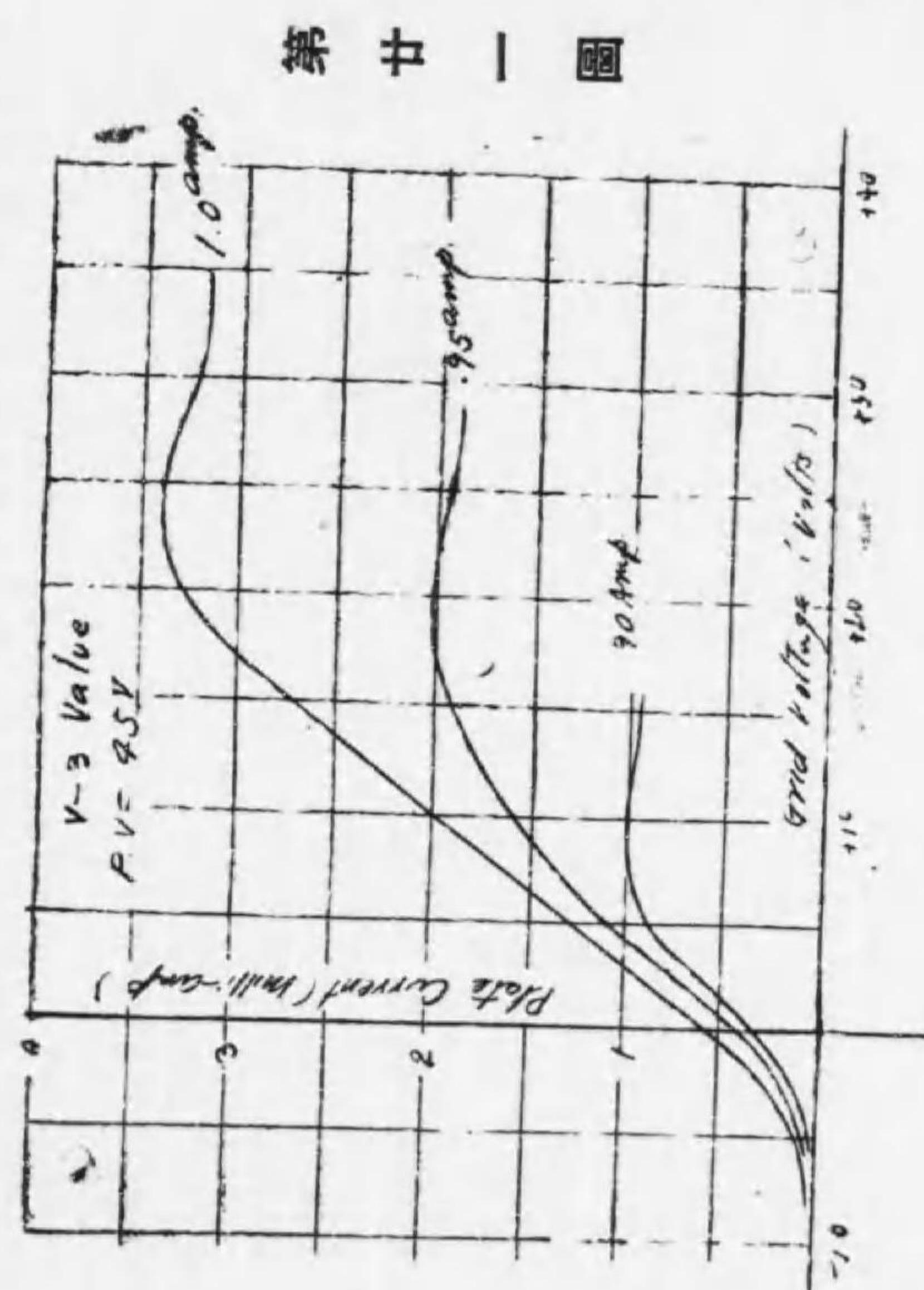
$$I_p = K(E_p + uE_x)$$

となるのである。

今シリンドリカルのプレートを有する球について

$$\Gamma_p = K \left( E_p + \mu E_\mu \right)^{\frac{1}{2}} = 14.65 \times 10^{-8} \frac{l}{r} \left( E_p + \mu E_\mu \right)^{\frac{1}{2}} \dots \dots \dots \quad (23)$$

## 無線用真空球の原理と應用



である。

して  $a$  は常数、 $\mu$  はアンプリファイケーション・コ・スタント と  
はフ井ラメント・プレート間の電圧  $E_{\text{HT}}$  は、フ  
井ラメント・グリッド間の電圧  $e$  は EMF である。要するに、グリッ  
ド無き場合の管、即ちのプレート電圧は  $E_{\text{HT}}$

と成るであらう。

然して、之の場合プレート長さ一センチメータに對する電流である、シフ  
井ラメントの長さ (Cms)  $r$  プレート半径 (Cms)  $E_P$  プレート電圧  $\equiv$  擴大率  
(出來上りし球の)  $E_p$  グリッド電壓である。

## 第七章 擴大常數

(Amplification Constant or  
Voltage Amplification Factor)

一定のグリッド電位をグリッドに與へた場合、其のプレート電位を變化する  
事に依つて、プレート電流は變化するのである。

三極真空球に於て、同一なプレート電圧の場合、其のグリッド電位をグリッ  
ドに加へる事に因つて、流れ得るプレート電流は變化するのである。

即ちグリッドが陽に電位を與へる場合は、プレート電位は同一にしても、ブ  
レート電流は増し、グリッド電位が陰に電位せらるゝ場合は反対に、プレート  
電流は減ずるのである。

今グリット電位を零とした場合、プレートに  $I_A$  アンペヤの電流を得た時、  
この場合のプレート電位を  $E_p$  とする。

而してグリッド電位を  $+E_{G1}$  だけ増した場合、 $I_P$  に等しい電流をブレートに得る爲めには、ブレート電圧を  $E'_B$  とせねばならぬ。

今之れを式で示す時は

ムはアンブリフ井ヶーリショーン、コンスタントである。それは絶対的な値では

此の式は、グリッド電位零の場合に於てのみ、稍等しい値を求むる事が出來

るに過ぎないのである。

解し易く(24)式を説明する。

ボルトのプレート電位を要したのである。

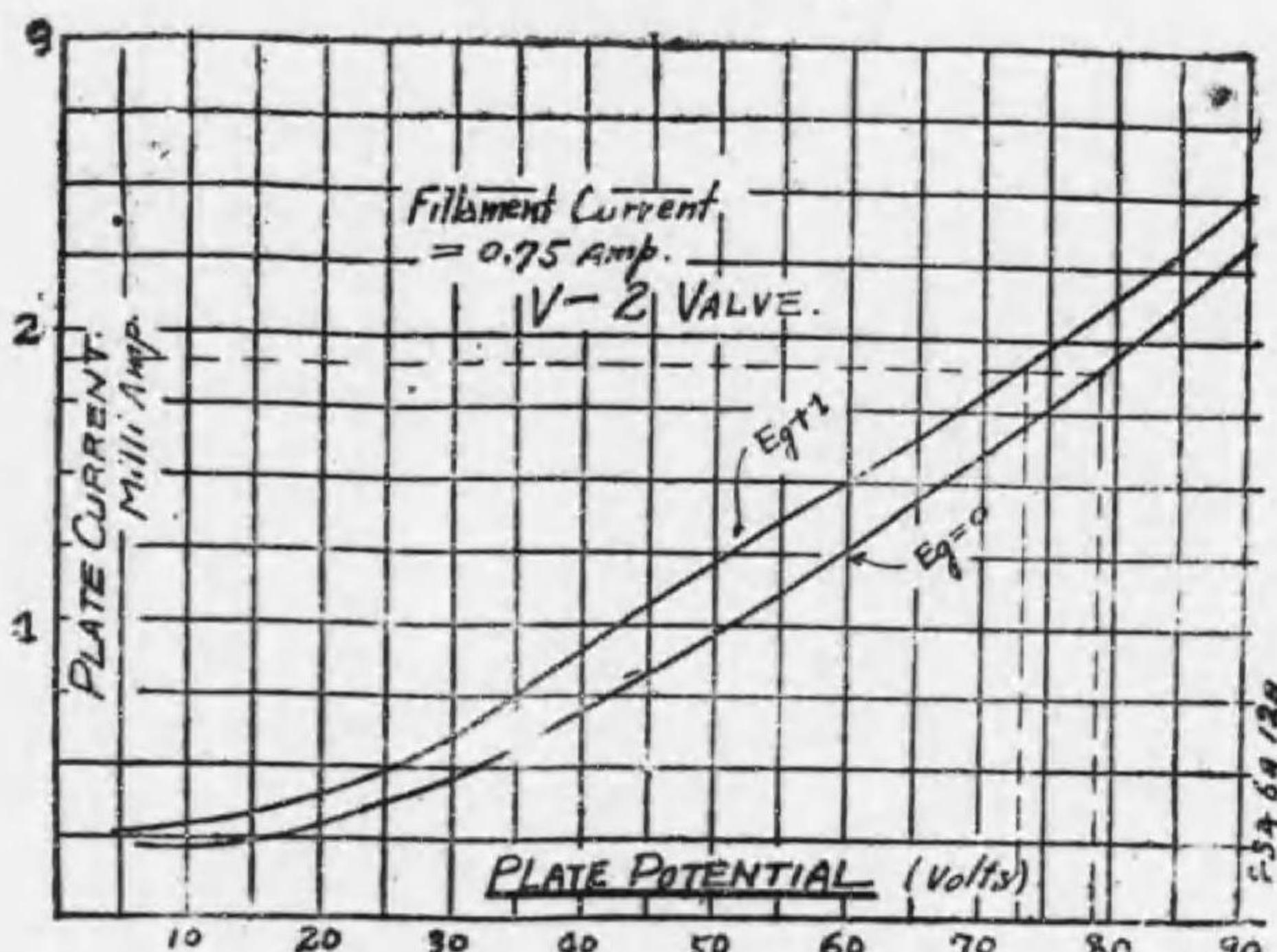
然るにグリッドに +1 ボルトの電位を與へた時、アンペヤのフレーム電流を導く爲めに、プレート電位を -3 ボルトに減じたのである。

即ちグリツド電位 +1 に對してプレート電流が一・九ミリアンペヤとなすにはプレート電位を 6 倍減じねばならぬ。

此の場合 6 と云ふ數がアンプリファイケーション・コンスタントである。

東京發明研究所發賣のマーク型二極真空球に於て、フヰラメントを0.15アン

圖二廿第一



ペヤに點火せる場合プレート電位に依つて  
得た、プレート電位の曲線である。  
今  $E_g = 0$  の曲線、即ちグリッド電位零  
の時の曲線に於て、1.9 ミリアンペヤの電  
流を得るプレート電位は、23 ボルトの所で  
ある。

此の時  $E_g + 1$  曲線に於ては 1.9 ミリ  
アンペヤをプレート電流とするプレート電  
圧は 73 ボルト即ちコンスタントは。  

$$\frac{79 - 73}{1} = 6 \dots \dots \dots$$
 である。

アンプリフィケーション、コンスタンントとはグリッド電位を變ずる事に依つ  
て同一なブレート電流を得る所のブレート電壓の差と、グリッドに加へられた  
電位との比である。故にグリッド電位を増す事に因つて、同一な電流をブレ  
ートに得る爲めには  $\mu$  倍のブレート電壓の差を生ずるのである。

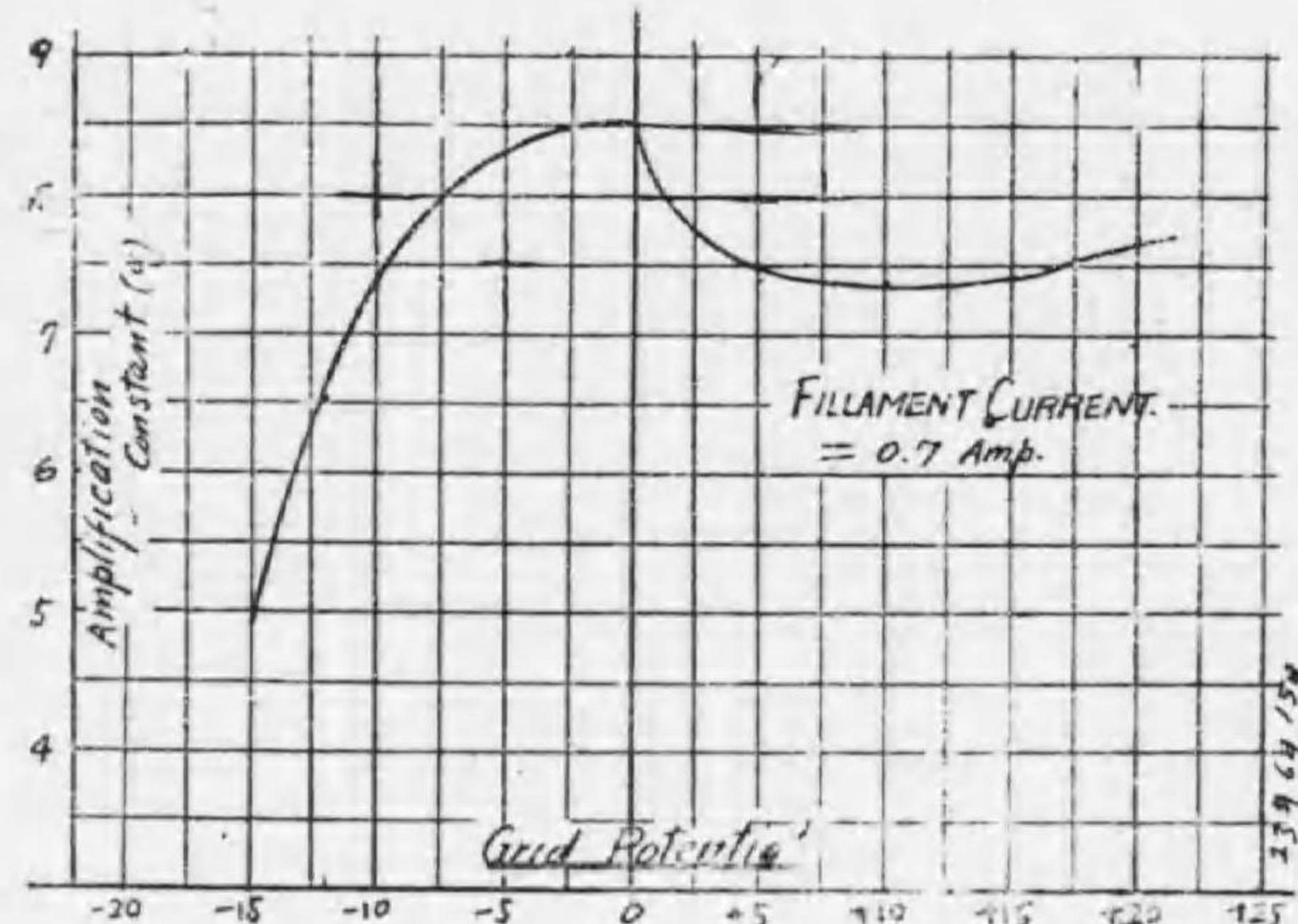
アンプリフィケーション、コンスタンントは一より大なる數であつて、其の値  
は球中の排氣度及管中グリッド、ブレート、及フヰラメントの構造、及配置に  
依つて決定するのである。

球中の氣壓が大にして、分子の球中に幾分が存在する時は、 $\mu$  は高度排氣の  
電子管に比して大となるのである。

然し此の場合には、ブレート及グリットを著しく大きく作るのである。

一般に三極真空球のアンプリフィケーションは球中のグリッドとブレートの

圖三廿第



グリット電位に於て變化する  $\mu$  の値を曲線で示して見ると第二十三圖の如き曲線となるのである。

此の曲線は、同じく一球を以て測定したものである。フ井ラメント電流 0.7 アンペヤ、プレート電位 100 ボルトの場合グリット電位を變化して、其の時のアンプリファイケーション、コンスタンツトを曲線に書いたのである。

圖中最高の  $\mu$  を有する點は、0 ボルトより 10 ボルトの電位をグリットに

距離が大となるだけ、即ちグリットはフ井ラメントに近きプレートは、グリットに遠かるだけ大となるのである。

○又スパイアルに捲かれたグリットなれば、其のスパイアルのビッチはアンプリファイケーションに變化を與へ、球の個々の特性となるのである。

グリットが網状のものなれば、其の網の目も又スパイアルのビッチの如く擴大常數  $\mu$  に變化を與へるのである。

斯の如く球中の構造、及球中の排氣に依つて、三極真空球は個々に其の特性たる  $\mu$  の變化があるのである。

其の他一個の球に於てフ井ラメントの輝き、即ちフ井ラメントの電流、プレートの電壓、或はグリットのポテンシヤル等に因つても擴大常數の値は變じるのである。

與へた時である。

今之れを式にて書くと

グリッド電位  $E_g$  の時  $I_p$  のプレート電流を得る爲めには、プレートに  $E_p$  の電圧を加へる。

此の時、グリッド電位を陽に  $E_g$  に變化したものとする。して其の場合  $I_p$  に等しい、電流がプレートに流れるに、 $E_p$  だけを要したなら

して  $E_g > E_g'$  にて

$I_p > I_p'$  なれば

$$\mu = \frac{E_p - E_p'}{E_g - E_g'} \quad (25)$$

$\mu$  は  $E_g$  にグリッドボテンシャルせられてゐる場合のアンプリファイケーション

ヨン、コンスタントを見る事が出来るのである。

三極真空球の擴大常數はグリッドに依る特性曲線の成る可く、直線部分の  $\mu$  を計る事が必要である。

フヰラメントの輝きに因つて、アンプリファイケーションが變化すると云ふ事は前述したが、尙ほ之を曲線に示して説明して見る。

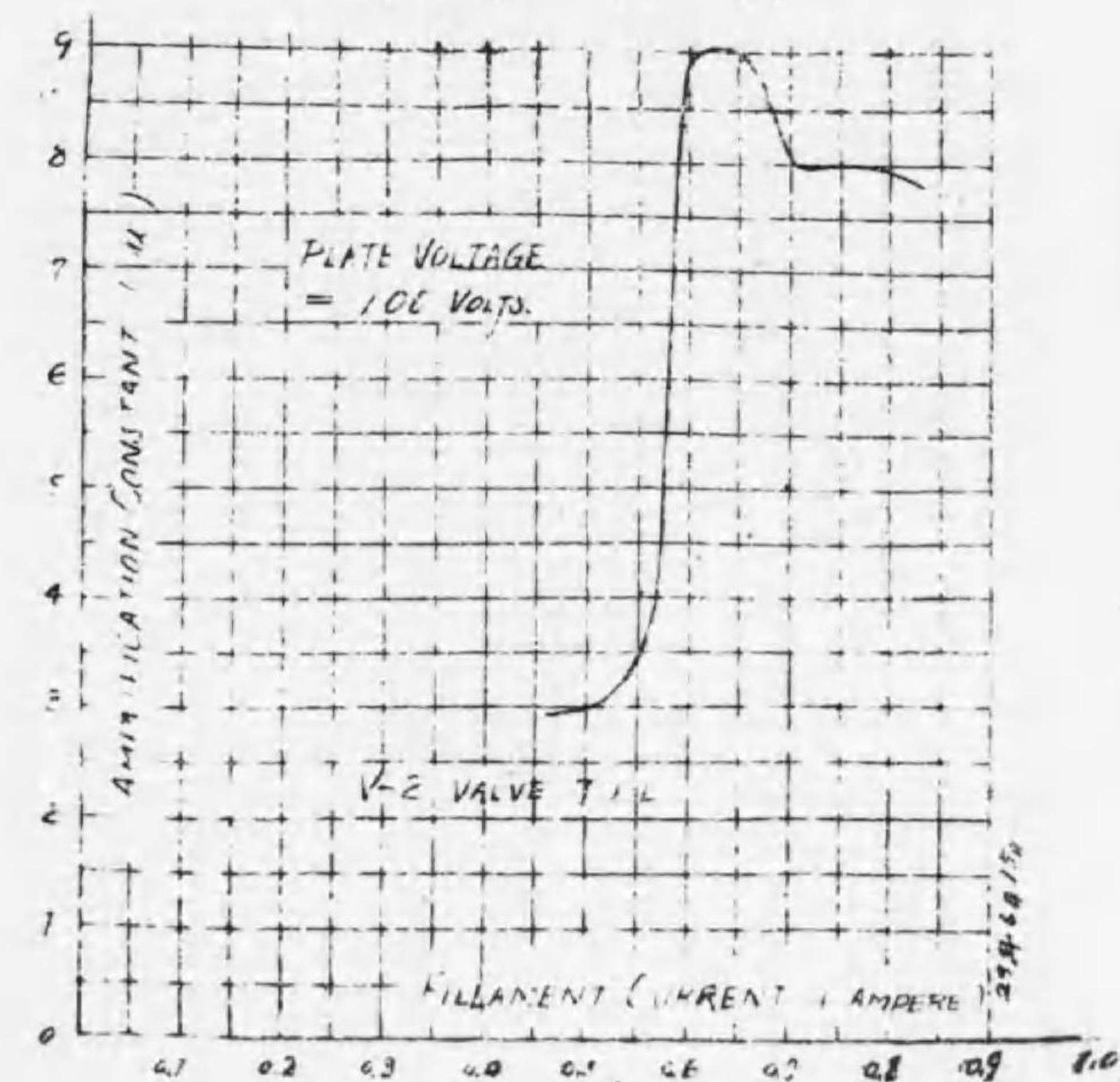
第二十五圖の曲線の如き變化が實測せられたのである。

測定した球は、同じく  $\mu$  球の同一な球を使用したのである。

實測範圍は、明かにブリッヂにて聽き得たものであるから可成り小さいものであるが、サチレートせる點まで測定したから、大體に於て之れを見れば、他は想像する事が出来るであらう。

プレート電位 100 ボルトの時、 $\mu$  球に於て最も  $\mu$  の大なる所は、0.6 ボ

第廿四圖



ルトから 0.50 ボルトの時  
であつた 0.6 ボルトよりは  
急劇に底下するのである。

一般受信裝置に於て、フ  
井ラメントの輝に因つて受  
信音が大いに變ずるは之の  
理に依るのである。

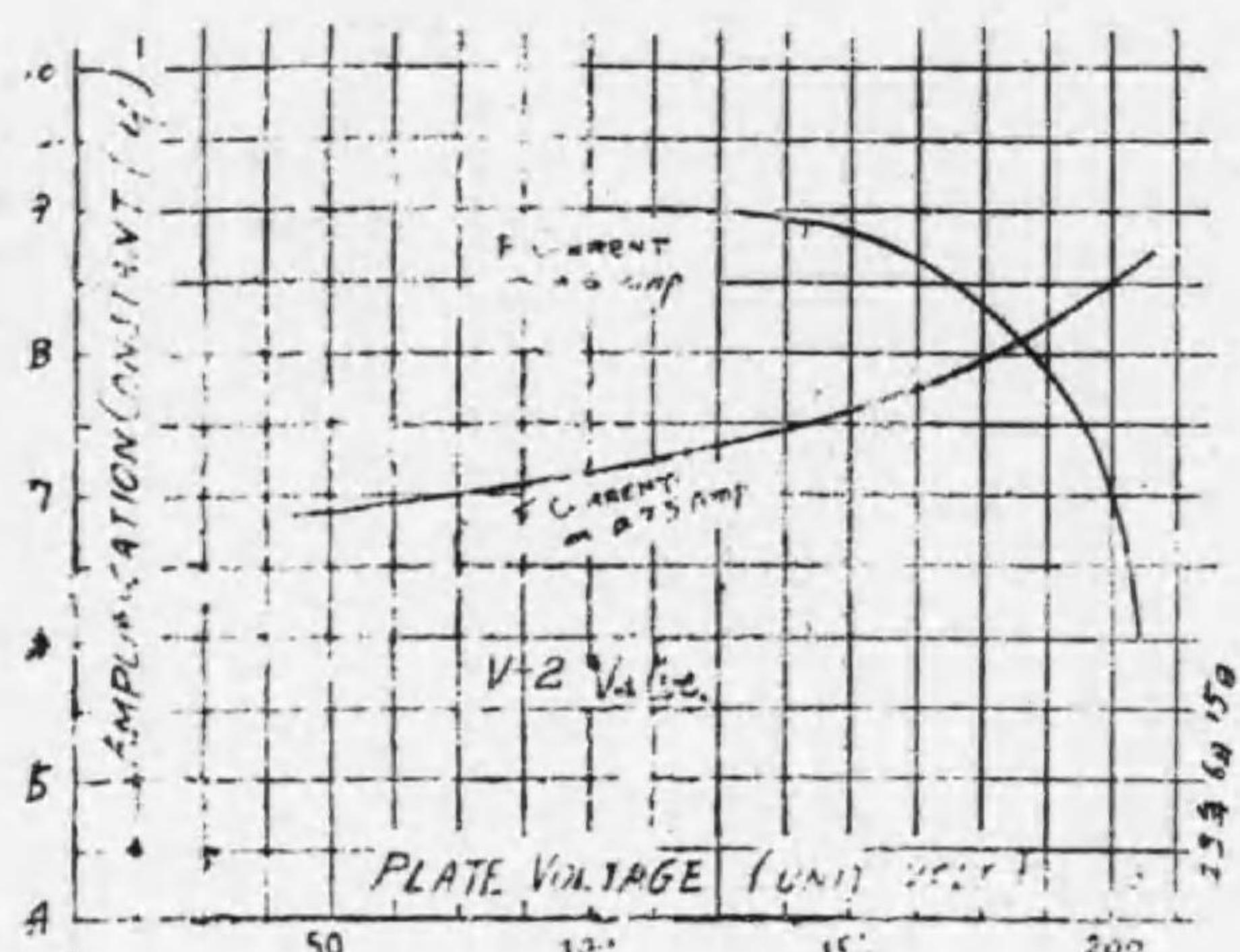
即ち、或る三極真空球に  
於て、其れを用ひて受信す  
る場合最も細かくフ井ラメ  
ントの電流を變化せしむる

抵抗器を有せしむる云ふ事は、即ち  
最大なるを以つた點を求むる事が得る  
からである。

余の實測に依れば、プレート電壓を  
増す時は、フ井ラメントを輝す方が、  
大なる擴大常數を得たのである。

第二十五圖は、プレート電壓を變化  
した場合擴大常數の實測曲線である。  
球は、べしに同一なものであつた。  
曲線に於て見る如く、フ井ラメント  
電流のアンペヤの時に於ては、擴

第廿五圖



大常數 $\mu$ の最大なる所は、9でプレート電位 $\phi$ ボルトより13ボルトの時であるが、それ以上の電壓をプレートに加へる時は $\mu$ は減少して行くのである。

然るにフ井ラメントを $\phi_1$ アンペヤに輝かす時は反対に、 $\phi_2$ ボルトの時は $\phi_2$ の擴大常數を得たが段々プレート電壓を増すに従つて、 $\mu$ も増したのであつた。

して $\phi_1$ ボルトのフ井ラメント電流の場合と、 $\phi_2$ の場合の曲線の交る點の $\mu$ は、即ち同一な値の $\mu$ を得た兩曲線の $\phi_2$ の時は、18ボルト、プレートがプレートに電位せられた時であつた。

斯の如く $\mu$ は各電壓の狀態に依つて變化するものであるが、之が一般的な測定は次の如くして、 $\mu$ を決定するのである。

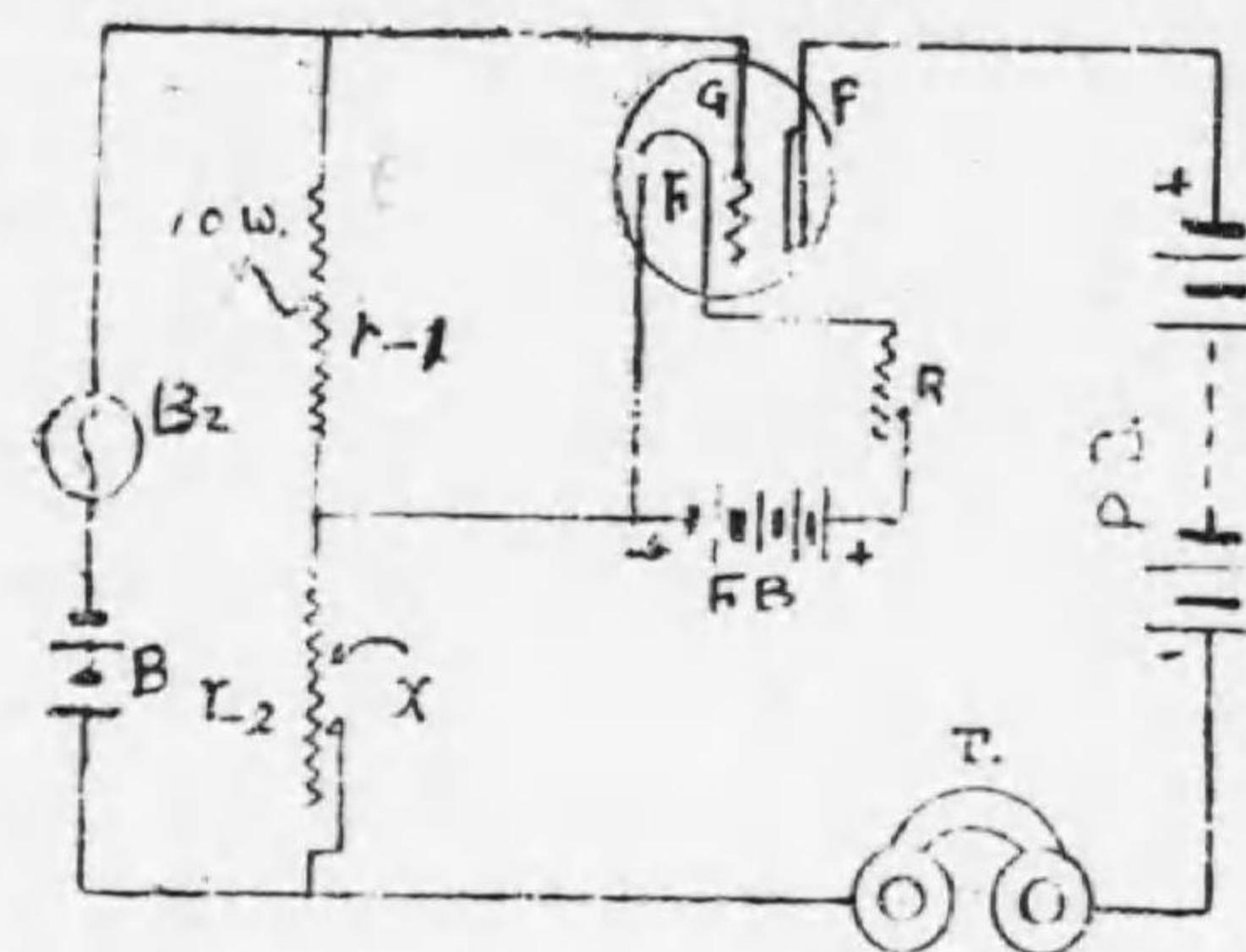
之の方法は最も簡単にして、平均的なアンプリファイケーション、コンスタントを決定する事が出来るのである。

然し之の場合と雖も、フ井ラメントを點火する電流と、プレートの電位は指定して置かねば $\mu$ を完全に決定する事は困難である。

即ちフ井ラメント電流何アンペヤにして、プレート電壓幾のボルトの時の $\mu$ の値は幾つ……………と云ふのである。

アンプリファイケーションを測定するには交流を一個の電源より、グリッド回路及プレート回路に與へ、其の二個の回路には、グリッド、プレートに與へる電位差を變じて、プレート回路に插入せられたる受話器に音を聞く事の得ざる時、グリッド回路の電位にてプレート回路電位を割るなれば、 $\mu$ は測定する事が出来るのである。

圖六廿第



第二十七圖に於て、先づ三極真空球のフヰラメントをEBの電池にRのフヰラメント抵抗を入れて接續し、Rに依つてFの輝きを適當な電流にて輝す。

卷之三

して  $B_2$  の  
サ一は、 $B$  の電池を直結して、直結せられた抵抗二一の

兩端より交流を送るのである。今全回路を働かして、 $R_1$ にの抵抗を變じてブレード回路にあるTに音の聞えなくなつた時、 $\mu$ は……。

である

測定の便宜上今、 $R_1$  の抵抗を 10 オームとして置く時は

$r-1=10$  が  $\mu = \frac{r-2}{r-1} = \frac{r-2}{10}$  である。

即ち、一回のオーフの10分の1が此となるのである。

前述せる如く、之の場合  $R$  を變じ或は  $E$  の電壓を變じる時は、之の  $\mu$  は變化

するものである。

或る點以内Fを輝す時は、 $\mu$ はIBを増す事に依つて多くなるが、Rを増したる場合、即ちFを暗くし過ぎた時は、 $\mu$ は最少となるのである。或る程度までは $\mu$ をプレート電位 $\phi$ 、フヰラメント電流に依つて一定する事が出来るのである。

然し之の場合は最大の $\mu$ の値以内に於ての事である。

通常の三極真空球に於ける $\mu$ は、10以内であるが、受信に使用する球の排氣壓抵壓<sup>1</sup>ものは、10以上28位のものもある。

何れにせよ、 $\mu$ は1以上の数である事は明瞭であらう。

## 第八章 内部抵抗

(Plate Resistance  
or  
Internal impedance.)

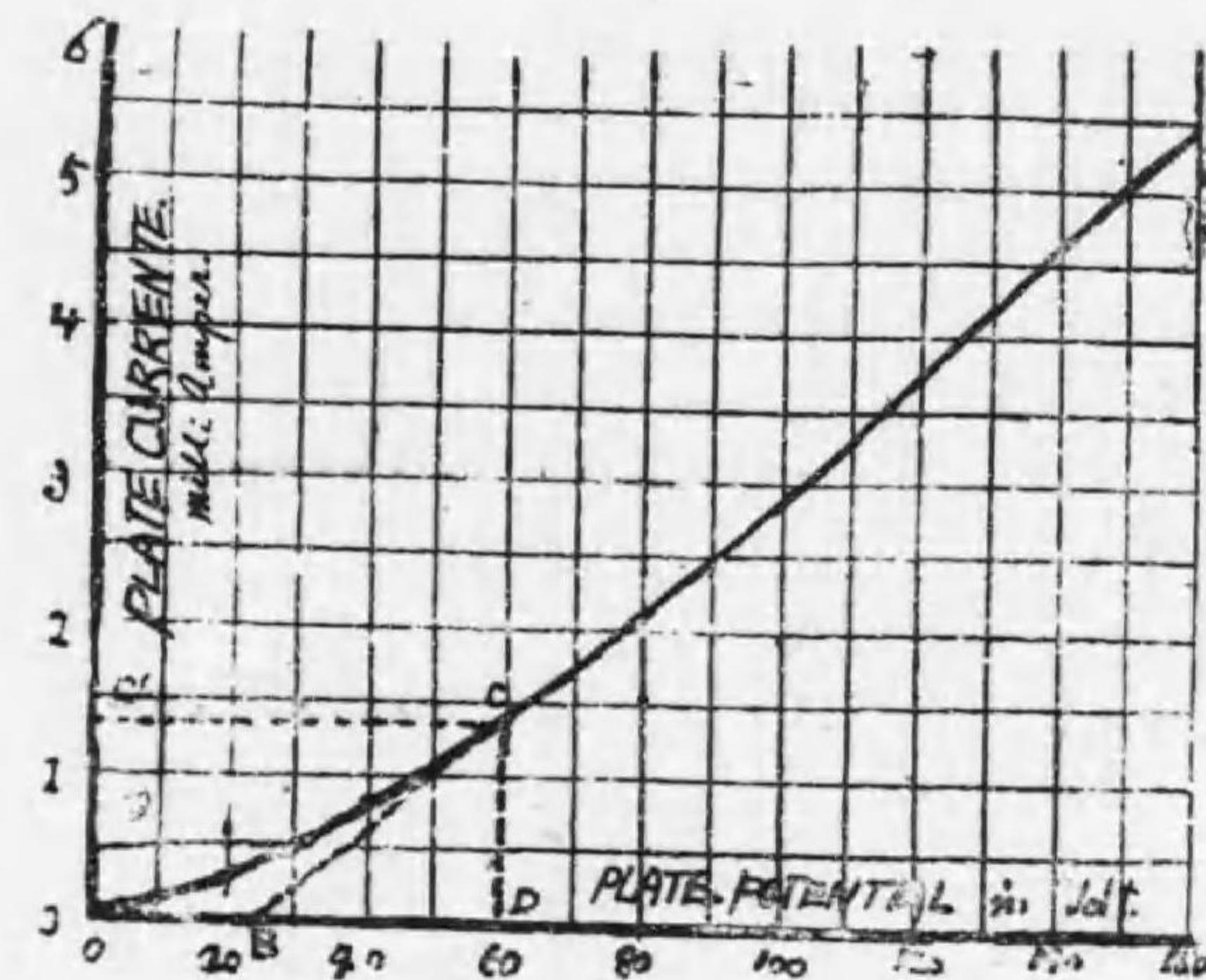
内部抵抗 (Plate Resistance) とは、真空球中の陰極より陽極に至る抵抗である。

即ち球中の、フヰラメントよりプレートに至る抵抗（或はインピーダンス）である。

之れは、三極真空球を使用する擴大装置の設計に於て、甚だ必要なものである。

通常擴大装置に於て、プレート回路に内部抵抗に等しい値の抵抗を入れた場

第廿七圖



合、最も良い結果を得るのである。  
内部抵抗 (Plate Resistance) を測定するには、今第二十七圖に於て、C點の内部抵抗を考えて見る。

C點の延長の曲線、即ちC點を含む、曲線はプレート電位に依つて得たプレート電流の曲線であるから、C點に於てはプレート電壓60ボルトの時に於て得たるプレート電流1.3ミリアンペア即ちCの點の電流である。今、之の曲線のC點に於ける正切線、(Tangent) CBの線を引く、然る時は内部抵

抗は、BDの電位差をCDの電流で割つたものに等しいのである。

解り易く説明すれば、

圖に於てD點の電壓は60ボルトであるが、正切線 (Tangent) に於て、B點の電壓は ~~24~~ ボルトである。然る時DBの電壓差は

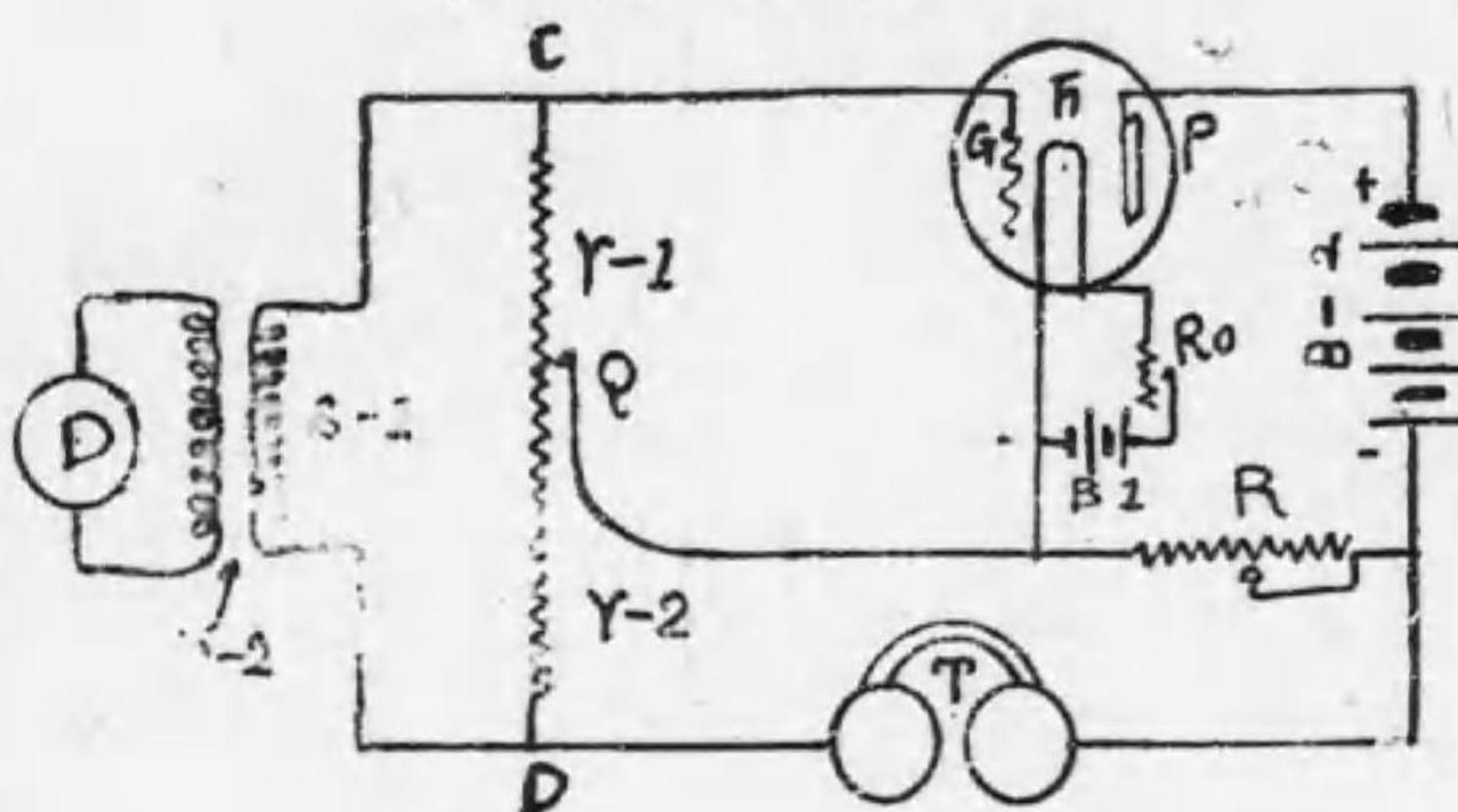
$$60 - 24 = 36 \text{ Volt}$$

DCは1.3ミリアンペアであるから

$$R_p = \frac{36}{0.0013} = 27700 \text{ オームに等しいのである。}$$

内部抵抗を測定するには、第二十九圖の如き、

第廿八圖



配線を用ひるのである。

D は 500 より 800 サイクルの發電機、或は他のオシレータを用ひるのである。三極真空球の振動數 (Audionfrequency) に等しき交流を發生するもの（オヂオンフレケンシーは、約八百餘サイクルなり）を用ひる。

には少なくとも、50 ミリアンペヤの電流を得る如くする。

「一」及「一」には、スライドの一本の抵抗約一オームでは 1000(ミ) オームの變化式無誘導抵抗である。

今適當に  $\frac{1}{2}r$  の抵抗に依つて、球中の F を輝かしめ、而して B-1 にを適當な電圧となしたる場合に於て、 r の受話音が聞へざる様、 Q の接觸子及 R の抵抗を加減する時はプレートレヂスタンスは

である。

此の場合、 $\tau_1$  は  $C$  間のオーム、 $\tau_2$  は  $C$  間のオーム、及  $R$  は  $R$  の抵抗  
オームの各値である。

本式中には、即ちアンプリファイケーション、コンスタントルである。

今上御用をセリ取る時に  
より明かである。それ故前式は、

で求める事が出来るのである。

此の場合には、初め  $K$  を切り取つて、 $\mu$  を測定して置き、次ぎに  $F-1$  に上の

第廿九圖

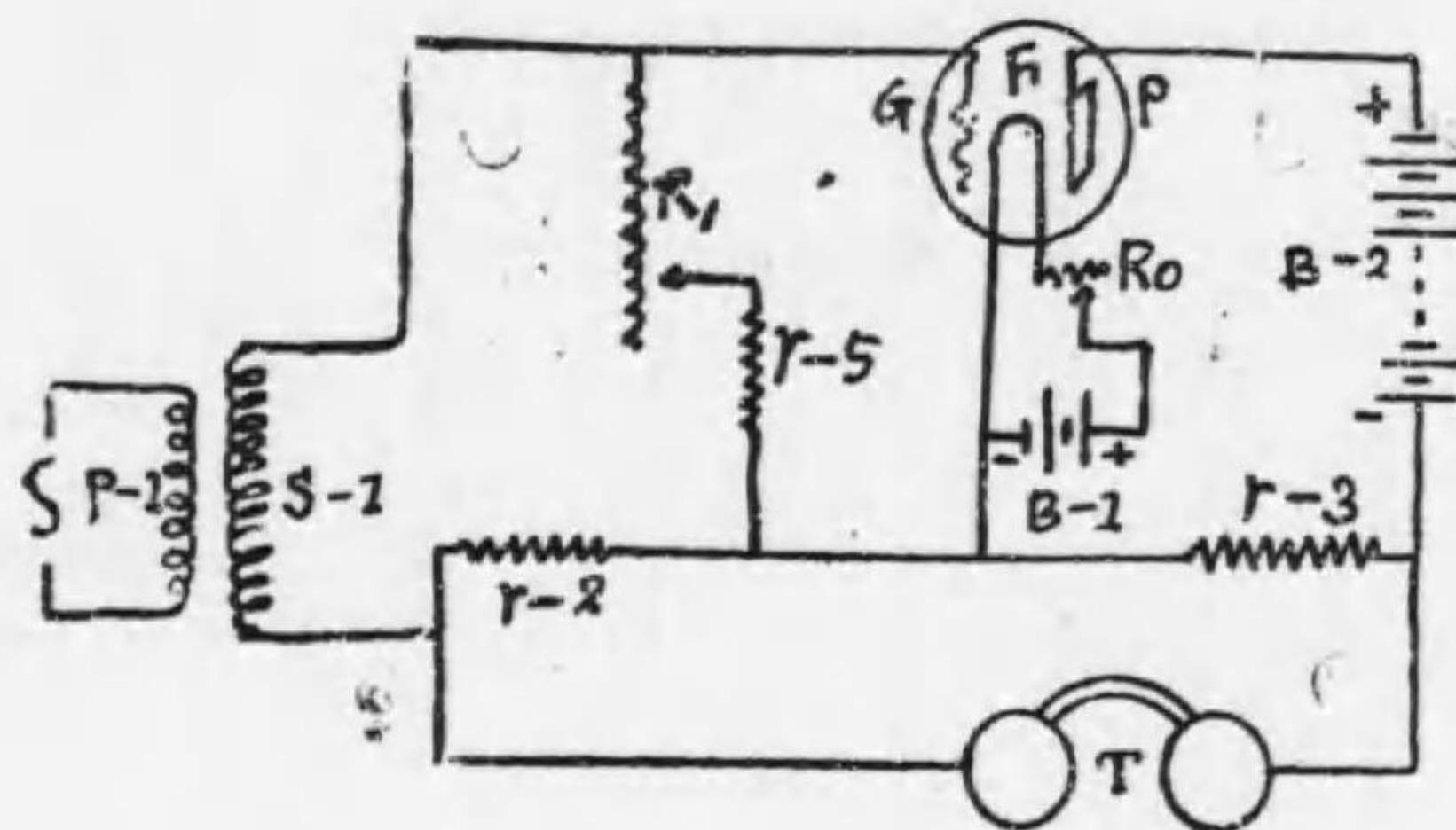
即ち CQ間の Q接點を平均な位置、即ち  $\overline{P_1P_2P_3}$  の

又  $R_p$  は、次の如くしても求むる事が出来る。

よりグリットド及プレート回路に入れることにより交流を興へ之れをアーチ

それ／＼抵抗である。

然して (トーコ), (トーニ), (トーソ),  $R_1$  に於て、之れ等を變化して、T に音が消た時は、次の如く  $R_2$  はなる。



である

而して今は10オームをし  
て、 $r_3$ を1000オームとする。

た數を二のオームとする。

簡単に手を測定する  
ことは簡単である。

今之の各  $r$  の値を前式に代入して。

$$R_1 = -\frac{r_3 R_1 \mu}{10\mu} + \frac{r_3 r_5}{10\mu} = r_3$$

## 無線用真空球の原理と應用

$$R_P = \frac{r_3 R_I}{10\mu} + \frac{r_3 I_5'}{10} = r_3$$

$$= \frac{1000 \times R_i}{10}$$

即ち  $\frac{1}{R} = 100$  オームにして置き、 $E$  を加減して  $T$  に音の聞へざる時の内部抵抗  $R'$  は、 $R$  の其の時のオームの百倍を以て求むる事を得るのである。

内部抵抗はフヰラメントがプレートへ遠ざかる程大である。  
球の構造及フヰラメントの輝。プレートの電位に依つて、其の値を變化する  
のである。

何れにせよ、Amplification Constant を増さんとすれば、プレートをフヰラメントより遠けるのであるが、此の場合は、 $R_P$  は増すものであるから、 $R_P$  とは常に逆比例するのである。

此の點が、三極真空球の構造の最も設計するに困難であるが、又面白い點である。

# 第九章 相互傳導度

### Mutual Conductance

Multinodal Conductance とは、内部抵抗の逆数にアンブリフ井ケーション、コーンスタンント  $\mu$  を乗じたものである。

即ち内部抵抗でぬを割りしものである。

今、或る電壓  $\frac{E}{2}$  をブレート電位となし、或る電流でフヰラメントを點火する時、グリットドに一ボルトだけ電位を増せば、ブレートの電位は  $\frac{E}{2} + 1$  となるのである。

即ち  $E_0$  だけ、プレート電位は加ふるのである。

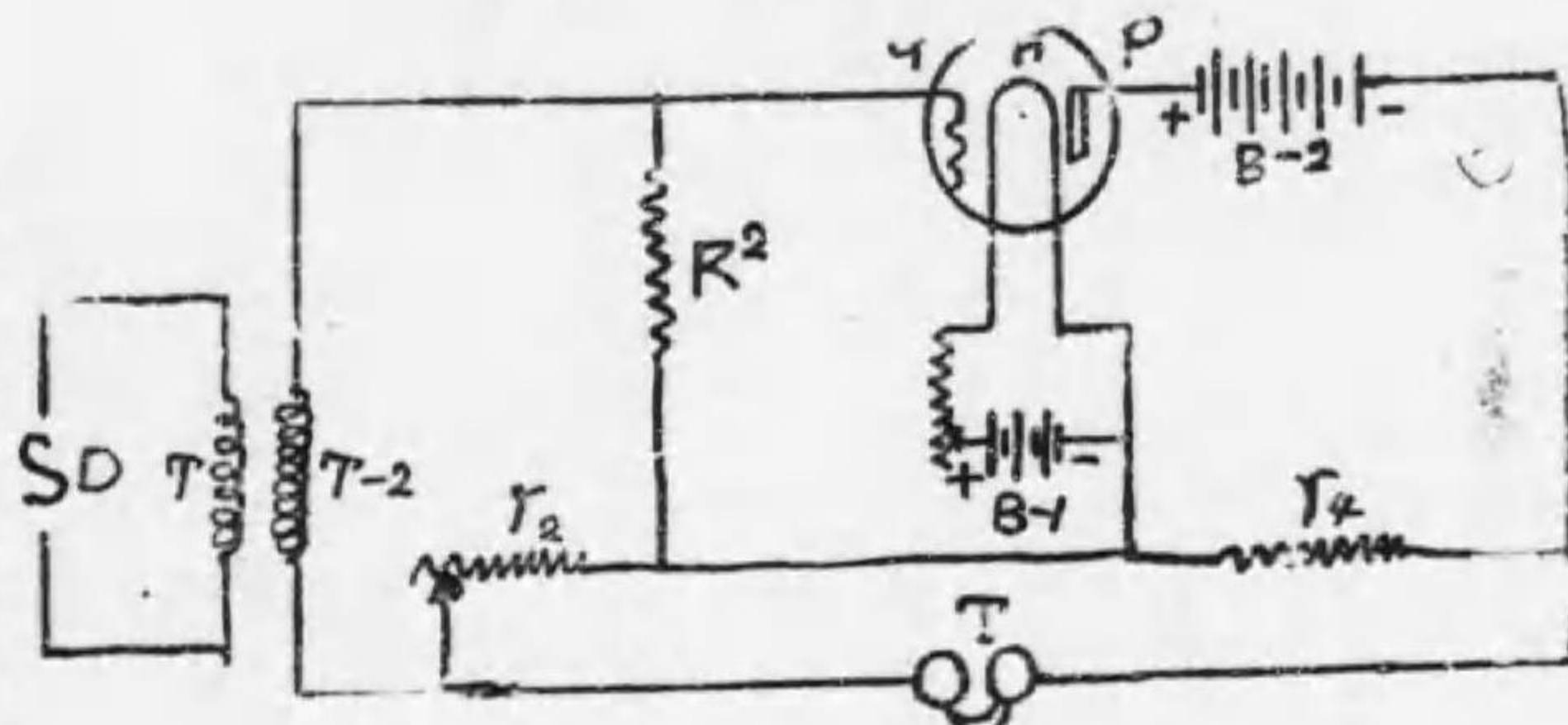
今球の  $\mu$  即ち  $\frac{E}{B}$  に於て  $\mu$  零の時  $E = \pm 1$  ボルトに對する  $\mu$  の値は クリ

之の數をフレート抵抗で割る時は、フレートに依りて即ち 1 ホルトの

即ちグリッド電位 1 ボルトに對するプレート電流に加はる所の電流である。第三十圖に於て説明して見ると、其の曲線は  $\text{图} \text{No. } 10$ 。即ちグリッドに電位零の時、プレート電壓に依つて得たものである。

今、エボルトにプレートを電位せる場合、電流は一にミリアンペヤ、プレートに流れるのである。

圖一卅第一



無線用真空球の原理と應用

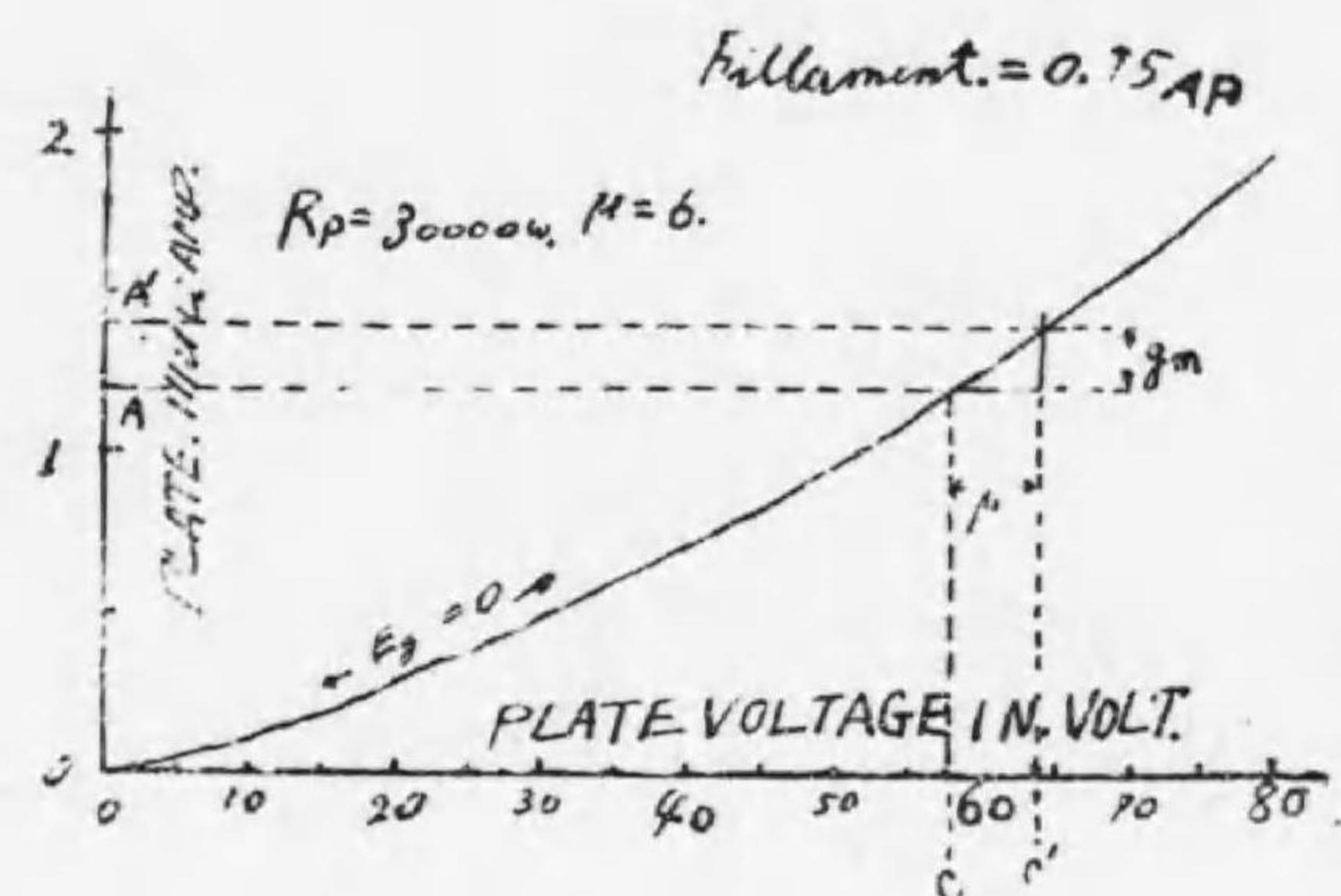
D は 800 サイクルの發電機、或は ザームである。  
 $R_p$  及  $R_g$  は共に、無誘導の抵抗とする。  
 $T$  及  $T-2$  は變壓器にして、 $T-2$  は其の二次線にて、約 50 ミリアンペアの電流を得れば足るのである。

$\mu$  に依つて増すと見られるのである。

$\mu$  を知り  $R_p$  を測定する時は Mutual Conductance

を  $gm$  は計算し得るが、直接之の値を測定する方法は、第三十圖の如き配線に依つてなされるのである。

第三十圖



然るに此の球は、Amplification Constant  $\mu$  を 6 とする。 $E_g$  に 1 ボルトの電位を加へる時は、プレート電位は  $58 + \mu E_g$  ボルトとなるのである。即ち  $58 + \mu E_g$  に対する電流は 1.4 ミリアンペアである。然る時は、 $1.4 - 1.2 = 0.2$  ミリアンペアは  $\mu$  に依つて増した電流であらねばならない。之の値が  $gm$  である。

此の曲線を測定した時の内部抵抗は、30000 オームであったから、 $\mu = 6$  なれば

$$\frac{\mu}{R_p} = \frac{6}{30000} = 0.0002 \text{ アンペア} \text{ だけ電流は}$$

Tは受話器コントロールにはプレート電位を與へる爲めの電池、C<sub>1</sub>はフリーラメントを輝す爲の電池で抵抗を付し、任意な電流をフリーラメントに與へるのである。

今 ト は ト 及 ト を變化して、ト に音を聽かざる點に於て、ト は

便宜上、 $\pi$ を1000オームとして置き、 $\pi$ を100オームとして置く時は、只  
にを變化する事に依つてブリッヂを平衡する事が出来る。

之の場合 mutual Conductance  $\frac{1}{2}G$

で求め得らるゝのである。三極真空球に於て、其の特性を表はすに要する単位は、アンブリフィケーション、コンスタントルム内部抵抗 $\frac{V}{A}$ 及此の Mutual Conductance の各値であるから最も良く之れ等を知り、之れ等を解する事が出来れば、球の之の三個の値を知り自ら球の得失を知り得るのである。

Multival conductance は  $\mu$  の大なる程大である。即ち大なる  $\mu$  を持つ球ほど大なる電流をグリッド電位に依つて増す事が出来るのである。

又プレート抵抗の小なるほど、アリは大である。

然るに前述せる如く、ルを大きすれば、フヰラメントよりプレートの距離を  
大きせねばならぬ、然る時は、ルは共に大きなる。ル大なれば、ルは小となる。  
る、之等は單に三角關係を持つてゐるのである。

球の構造、即ち球を設計する人々の最も注意すべき、又最も興味ある問題では無いであらうか。

## 第十章 擴大作用

三極真空球に於てなされる擴大は、グリッドに於ける電位の爲めである事は知る事が出来るが、今一層此の一定した擴大作用の源を辿つて見ると、擴大と言ふ事は、プレートを電位してゐる電源の電流より、餘分の力が出来る事を考へる事が出来るであらう。

然して其の餘分の電流が、即ち擴大された電流で、其の力は、グリッドに與へらるゝ他よりの電位に依つて現はれるのである。

即ちグリッドの電位に依つて、擴大せられた電流の總計は全く現はれるのである。

其の原因は、全くグリットにあつて、フエラメントよりプレートへ電子が飛ぶ

時、グリッドは常に陰電子を含むと云ふ事を知つておらねばならぬ。  
以下の場合に於て、擴大用として使用する事が出来るのである。

$$\frac{e}{h} \left[ E_g + e \right] + \left[ E_g \right] \quad (34)$$

$$\frac{e}{h} \left[ E_p + e \right] + \left[ E_g \right] \quad (35)$$

此の二つの式に於て、 $E_p$  はグリッドが最大な値を持した時のフヰラメント  
と、ブレート間の電位差とする。 $E_g$  はグリッド電池の電位  $e$  は入力の電位

$E_g$  はグリッドが感知する事が出来る電流の場合、フヰラメントに陽極を與へ  
る點であるとする。

然る時は

$$\frac{e}{h} \left[ E_g + e \right] + \left[ E_g \right] \quad \text{である}$$

と云ふ事が出来る。

して  $e$  は、グリッド及フヰラメントに入る所の電位である。

然して擴大は (34) 及 (35) 式に依つて、限定せられた範圍中に於て、球を使  
用した場合である事を知るのであらう。

ブレート回路中の抵抗は、電壓の範圍を越しても、又特性曲線を作る事が出  
來るのである。

又擴大率の最大な點を與へる位、回路の常數が變化した場合でも、尙ほ實

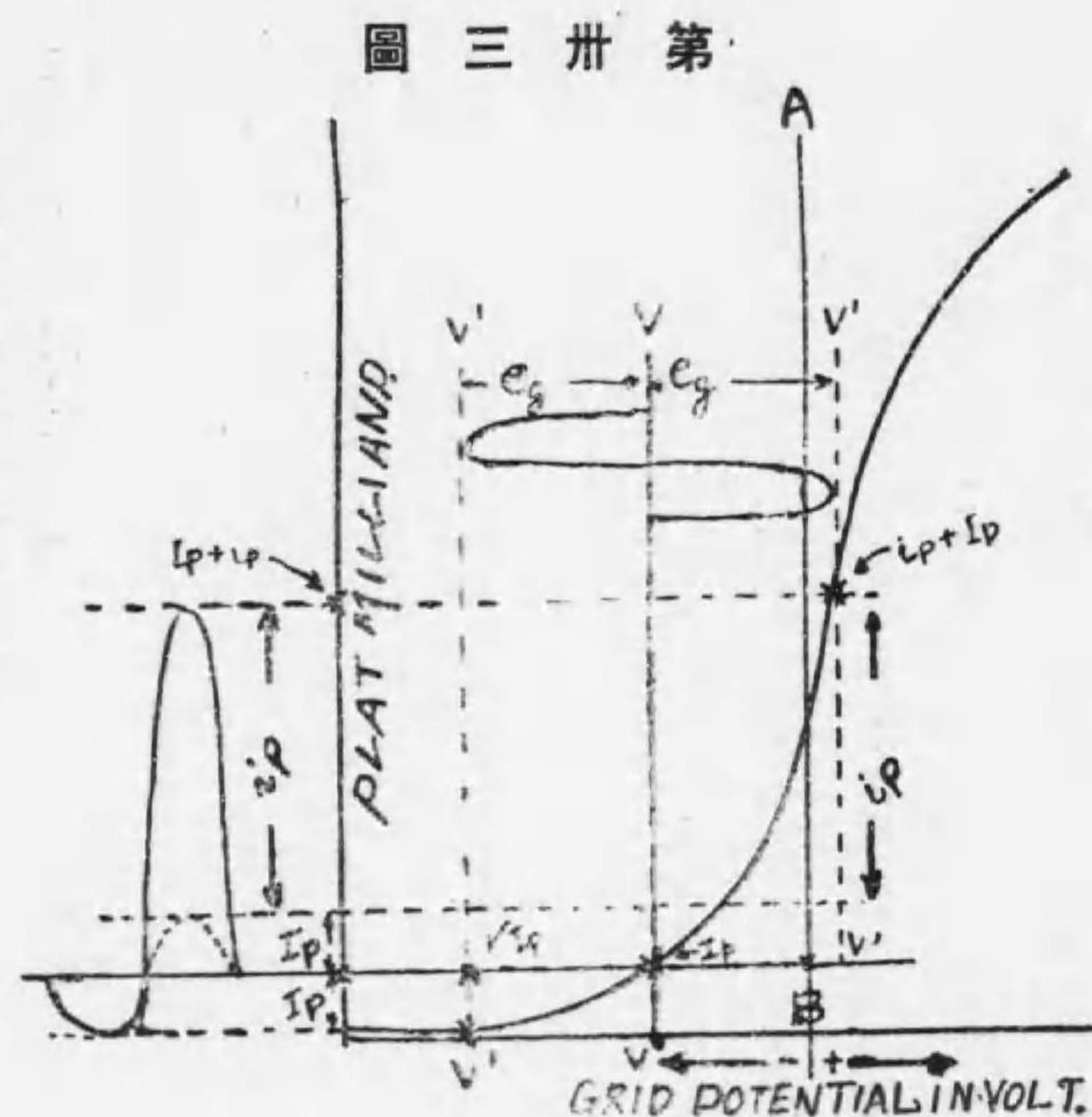


電池、M は電流計、 $R_o$  或は  $Z_o$  は抵抗 ( $R_o$  は無誘導抵抗にして  $Z_o$  はリアクタンスのある抵抗、即ちインピーダンスコイルとする。何れにても良し) とする。

今  $D$  よりの電流が (交流なり)  $T-2$  よりグリッド及フオラメント間に、 $E_g$  の電圧を與へたなら。プレート回路の電圧は  $E_p$  に對して  $\mu E_g$  だけ増す事は明かであらう。

即ち、 $E_g$  に依つて、 $\mu E_g$  の電圧を増す時は、其の増されたる電圧  $\mu E_g$  に對する電流は、オームの法則に依つて、其の回路中の抵抗、即ち  $R_p + Z_o$ 、或は  $R_p + R_o$  で割りしものが、其の電圧  $E_p$  に對するプレート回路に増した電流、即ち擴大せられただけの電流となるのである。

今之れを模型的な圖で説明をして見る。



第三十三圖の曲線は、グリッド電位で得たプレート電位の曲線とする。

今グリッドが或る點に電位せられゐるとする。其の點は  $V$  ボルトであつた。

其の時にプレートの電位に依り、 $V$  に依りプレート電流は  $I_p$  である。

此の時、 $V - V$  の電流即ち  $E_g$  の電圧ある交流が、グリッド

に與へられたとする。

通常なれば、(アンプリファイケーションがなければ)之の時得る電流は、常に  $I_p$  の交流を得る事になるが。V の場合に於ける、 $\mu$  がある以上、之の電流は  $E_{\mu}$  の交流の + の場合に於ては  $I'_{p'} + I_p$  の電流がプレートに得らるゝのである。

之の内  $I_p$  は、V にグリッドに電位せられた場合、プレートの電位に依つて得る電流であるから  $s(ip + I_p) - I_p = ip$  であつて、 $I'_{p'}$  だけプレートには電流を増したを見る事が出来るのである。

之の  $ip$  は、 $E_{\mu}$  に依つて得られたのであると見るより外はないのである。

之の圖中 A-B はグリット電壓の極の境である。A-B より右は陽に、電位するこし、左は陰に電位するを見るのである。

之等の三極真空球に依る擴大装置の重要な點は、 $\mu$  の大なる點を選ぶ事、即

ち最も適當な電位を先づグリットに與へて置く事である。

特に注意す可き事は、グリットの電壓に依つて少しく  $\mu$  の値が異なる事である。

# 第十一章 電壓擴大

### (Voltage Amplifications)

電圧擴大とは、ブレート回路に擴大常數に依つて、擴大せらるゝ電位量である。

$$\hat{F}_p = \frac{\mu E^g}{R_p + Z_0}$$

の式に於て、 $R_p + Z_0$  は、プレート回路の全抵抗であり、 $Z_0$  はプレート回路に挿入せられたインピーダンスである。してルは擴大常數  $\mu$  は即ち、グリッードに與へられた他よりの電位差に依つて増したプレート電流である。

プレート回路の抵抗  $Z_0$  を増す時は、プレート回路に得る電圧  $e$  は  $e = i_p Z_0$  にして

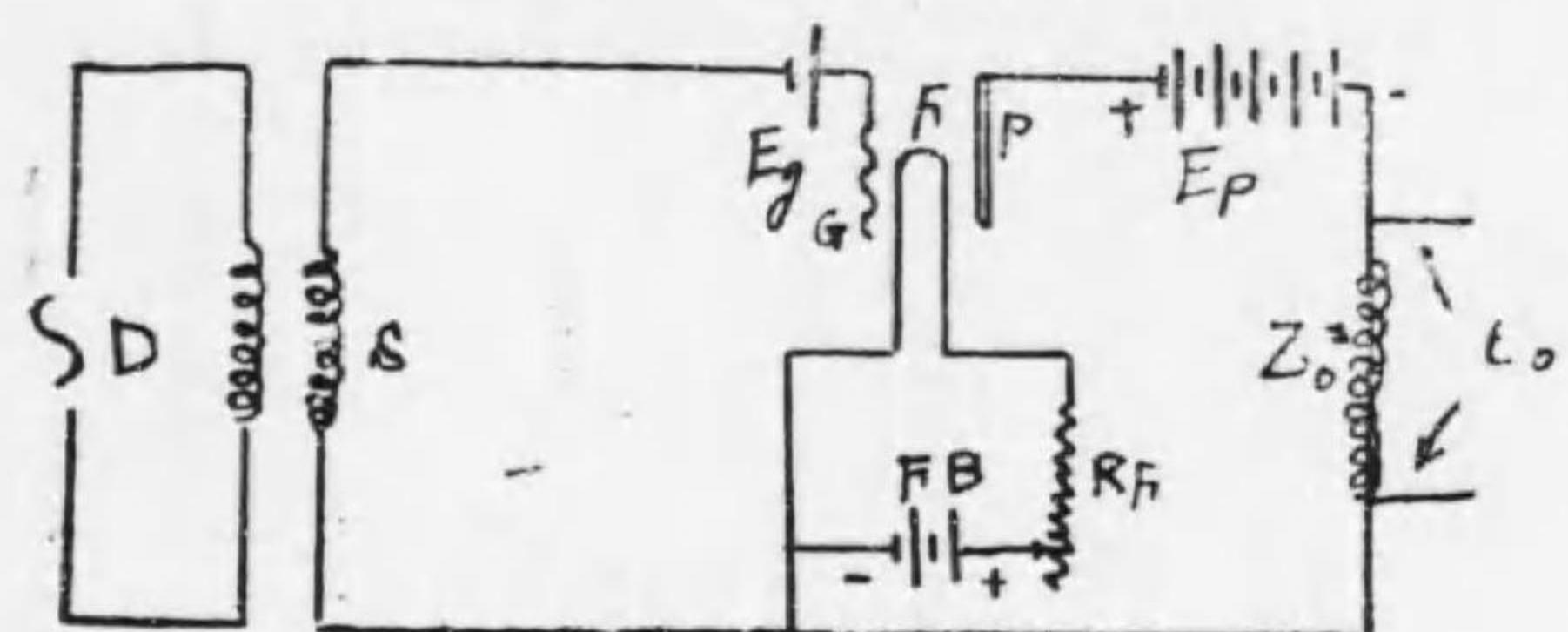
$$i_p = \frac{\mu E_g}{R_p + Z_o}$$

して電圧擴大  $\mu'$  は、グリッド回路に與へられた電圧  $E_1$  と、ブレート回路に發生せられた電圧  $E_2$  の比である。

即ち<sup>ム</sup>とは

$$\mu' = \frac{E_i}{E_g} = \frac{\mu Z_s}{R_p + Z_o} \dots \dots \dots (37)$$

圖四卅 第



である。

第三十四圖に於ける配線に於て、Dより交流が與へらるゝものとすれば、 $Z_0$ の兩端に於ける電位（グリッードボテンシヤルに依つて増されたる）は  $Z_0 \times \mu$  である事は明かである。

して  $\mu'$  が増す事は大なる電圧量を得る事になるのである。

此の式中  $Z_0$  はインピーダンス  
即ち

$$Z_0 = r_o + x_o$$

此の式中  $r_o$  は、 $Z_0$  を構成する線輪の抵抗であり  $x_o$

はリアクタンスである。

解し易く説明すれば

$$e_o = \frac{\mu \times \sqrt{r_o^2 + X_o^2}}{c_g} = \frac{\mu \times \sqrt{r_p^2 + X_o^2}}{c_g}$$

である。

$L$  レアクトンス  $X_o$  は  $X_o = 2\pi f \times L$  である。

$f$  は周波数（オデオンフレケンシー 800とした）。

然る故に  $Z_0$  即ちプレート回路に抵抗が無誘導なものであつたなら、即ち  $X_o$  が無かつたなら、 $L$  の自己誘導が無いから、次の式で計算する事が出来る。

$$\mu' = \frac{\mu r_o}{r_p + r_o}$$

此の場合はプレート直列抵抗は無誘導である。

又インピーダンスに於て  $R$  が最小であるなら、即ち  $R$  が 1 であるなら  
 $Z = \sqrt{r_o^2 + (2\pi f L)^2}$  に於て  $Z$  をインピーダンスとする

$$Z = \sqrt{(2\pi f L)^2} = 2\pi f L = X$$

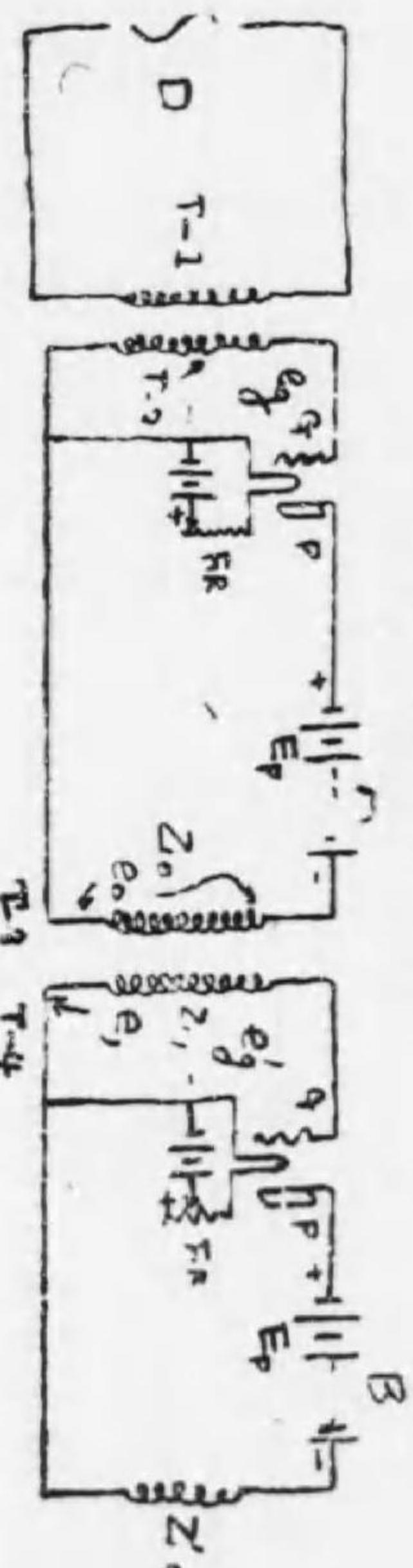
即ち此の場合、リアクタンスのみであるから  $Z_0$  に極めて抵抗少なきインピーダンスを入れた場合の  $\mu'$  は

$$\mu' = \frac{\mu X_0}{\sqrt{r_p^2 + X_0^2}}$$

で求むる事が出来るのである。(ラヂオトランジスホーマ使用の場合等に用ひらる)

數段に拡大を付する場合の、電圧拡大  $\mu'$  は  
次の如き關係となるのである。

第 三 十 五 圖



第三十五圖に於て、A 球に於ての  $Z_0$  に依つて得らる電圧  $e_g$  は

$$e_g = \frac{\mu E_g Z_0}{R_p + Z_0}$$

である。

$T-4$  の電圧の比が、 $\frac{1}{Z_0}$  の比とすれば、B 球のグリッド回路に於て發生する電圧  $e_g$  は

無線用真空球の原理を應用

$$C_{\mu} = \frac{\mu e g \sqrt{Z_1 Z_0}}{(R_p + Z_0)} \quad \text{が得らるゝのである。}$$

## 第十一章 工率擴大

(Power Amplification)

力率擴大とは、三極真空球を使用する擴大回線に於て、其のプレート回路に直結する處のインピーダンス中に於ける力の擴大を云ふのである。

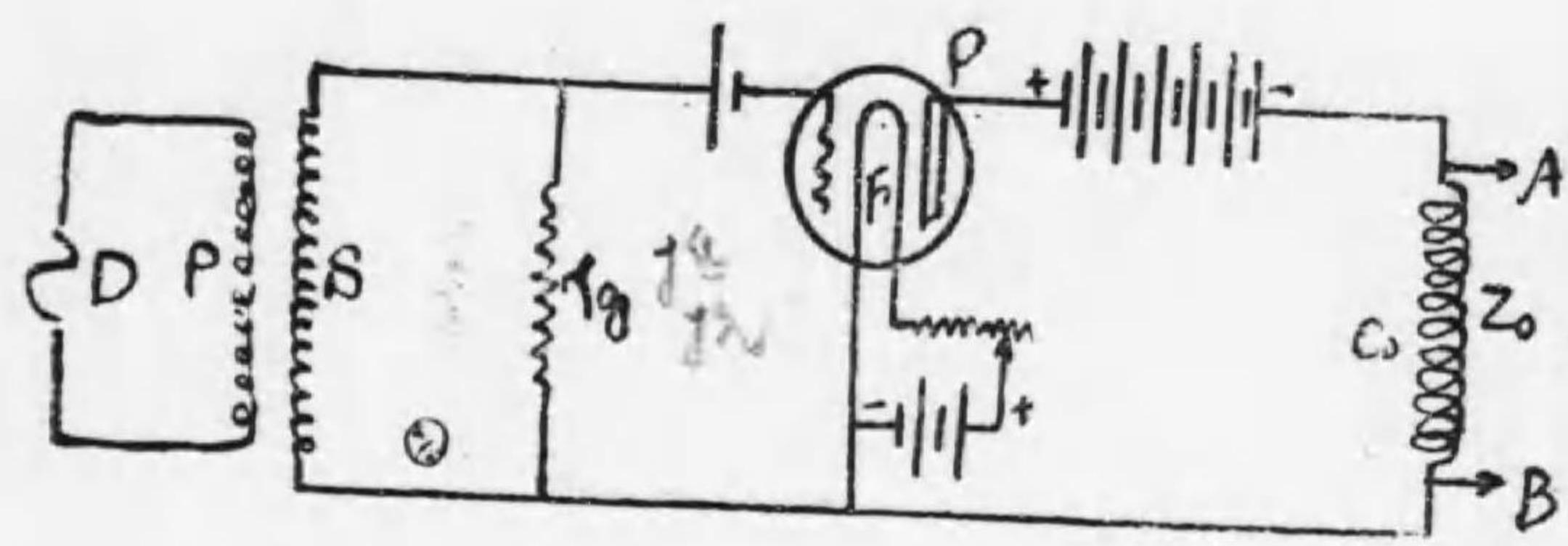
前章に於て、電壓擴大  $\mu$  は、プレート回路のインピーダンスに於ける電位擴大であるが、インピーダンス  $Z_s$  に於ける電壓を  $e_s$  とすれば前述せる如くである。

$$e_s = \frac{\mu e g Z_s}{R_p + Z_s}$$

である。

$\mu$  は擴大常數  $R_p$  はプレート抵抗又  $e_g$  はグリッドに與へらるゝ電位とす

圖 六 十 三 第



若し  $i_p$  を  $c_g$  電圧に依つて（交流）出づる所の  
プレート電流とする。

$$i_p = \frac{uc_g}{r_p + Z_o}$$

である。

尙ほ少しく

第三十六圖に就いて説明して見ると。  
D の交流が P より S に、即ちグリッド回路に  $c_g$   
のポテンシヤルを與へる時、 $c_0$  は FPAB に、 $Z_o$   
に依つて得る電圧であり。又  $i_p$  は FPAB に流る、

電流であるから、 $Z_o$  に於ける工率は

$$\begin{aligned} c_{ip, \cos \phi} &= \frac{uc_g}{r_p + Z_o} \times \frac{\mu c_g Z_o}{r_p + Z_o} \times \cos \phi \\ &= \frac{\mu^2 g^2 Z_o C_{00} \cos \phi}{(r_p + Z_o)^2} \end{aligned} \quad (40)$$

である。

$\cos \phi$  は Power Factor (力率) である。

然して、交流を導びく一次線に併列に大なる抵抗  $r_p$  を適當な比に入れる時は  
工率擴大を最良な値にする事が出来るのである、で之の抵抗と與へらる、力率  
に依り、工率擴大は計算する事が出来るのである。

今  $r_p$  を適當なものとして、プレートに無誘導抵抗を入れるものとして、之の

無線用真空球の原理を應用

工事擴大のは

で求むる事が出来る。

無誘導抵抗でない場合、即ちリアクタンスの加れる場合は

$$x_0 = \sqrt{R^2 + (2\pi F \times L)^2}$$

である。

R 抵抗 F 振動數（オチオンなれば800） L 自己誘導ヘンリーで求むるのである。

工率擴大の最大な點は、 $\frac{N}{n}$  が  $\frac{P}{p}$  と等しき場合である。

即ち  $\frac{z}{r_p}$  の比が 1 となつた時である。

今  $Z' = n \cdot p$  とする。即ちプレートレヂスタンスの  $n$  倍を  $Z'$  とした場合に於

である。

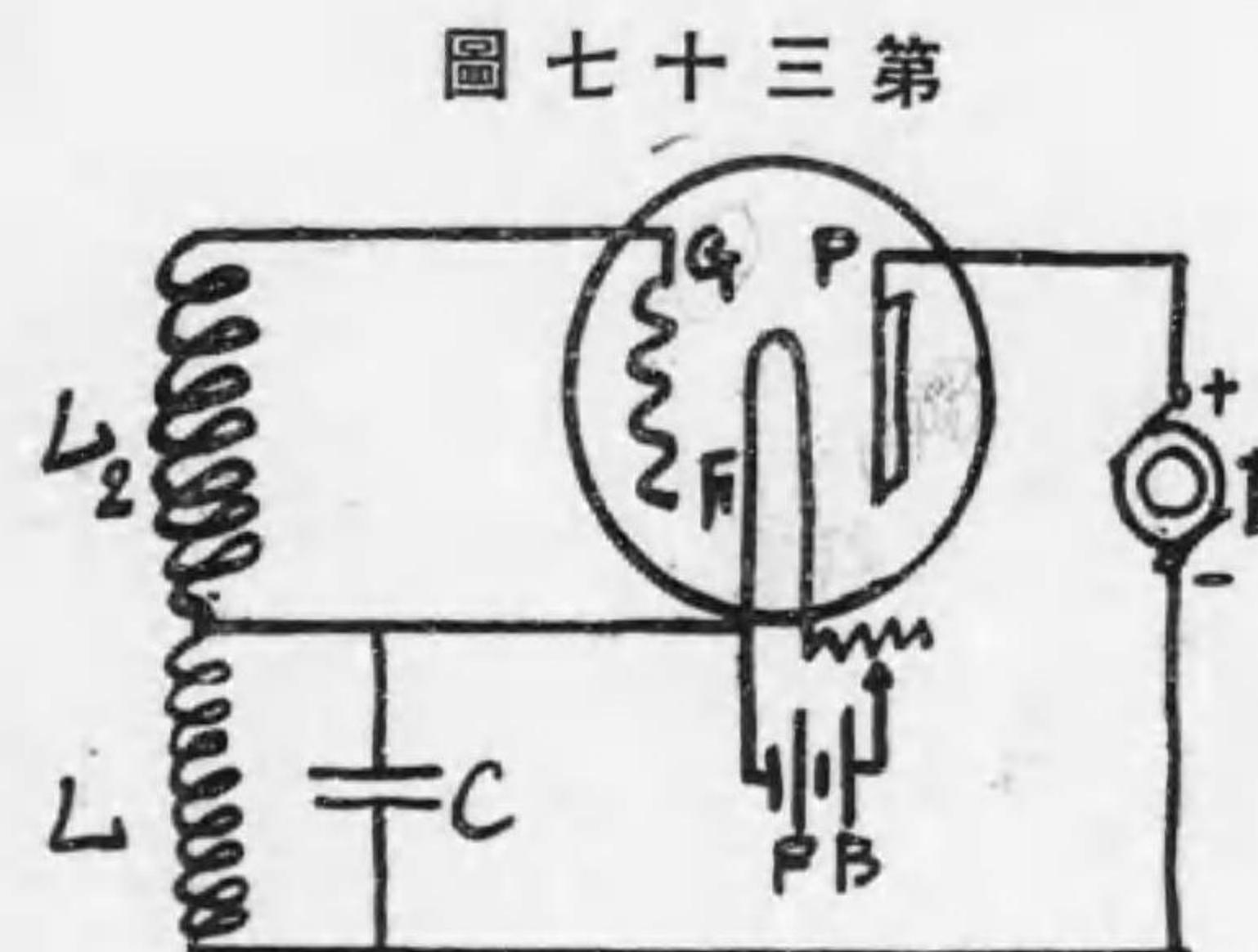
而して  $\frac{\mu}{r_p}$  は、ヴァルヴの特性、或は Mutual Conductance である。

$$\sin \phi = \frac{r_o}{\sqrt{r_o^2 + x_o^2}}$$

即ち、インピーダンスで  $N$  中の抵抗（リアクタンスなき直流的な）を割つた値である。

## 第十二章 三極真空球に依る起振動作用

三極真空球の起振動作用は、其球中のグリッドの制御力に起因するのであるが、球中のサモイオニックカーレントに其初動を與へらるゝ事は明かである。



圖七十三 第

第三十七圖に於て、FをフヰラメントとしPを其のプレート、Gをグリッド、Dをプレート用高直流電源、EBをフヰラメント點火電源、Lを或る値の自己誘導線輪、又Cを或る電氣容量として回線を作つたものとして説明して見ると

先づ、Fが火點せらるゝなら。Pが陽に充電せられ居る故、Fよりの熱電子はPに吸引せらるゝ。然る時は、Pの電圧は下降し、Dよりは此れを補ふ可くPに電流流れ、然る時は、Fの電圧は、又下降する故、又DよりはFに即ち反対に電流流れ、Fを補ふ、斯くの如くして、P.D.F.間には交流が發生する。

此の様にプレート回路に發生する交流は毎秒 800 サイクル餘の振動となるのである。

此れをオデオンフレケンシー(Audion frequency) と云ふ。

之の交流は、L及Cよりなる振動回路に電流を與へて、L及C回路に振動を起させる。

然しながら三極真空球であるから、其のグリッドはFよりの電子に依つて、常は(一)に電位せらるゝのであるが、其のグリッド回路にL<sub>1</sub>があつてL<sub>1</sub>に發生

する振動流をGに導く時、Gの電位は其の振動電流に依つて $(+-)$ 交流に變化せらるる。

然る時は、Gの駆動力に依りプレートの電流は其のL.C.の振動電流と等しく振動して、時計の振子の如く持続的な振動電流の發生を見るのである。

先づプレート回路にスタートの交流發生し。其の交流により振動回路は振動はじめる、其の電流がグリッドをオペレートする、然る時はプレート回路の振動も振動回路の如くグリッドにより振動せしめらるゝのである。

今バザーをLC回路中入れて、之れを働かした場合を考へる時は、此の理は明であろう。

然して、バザーの振動数（即ちバザーの音を見て）は或は異なるも、其の發生せらるゝ振動電流の値、即ちサイクルは $\sqrt{LC}$ に依つて決定する事が出来る

のである。

之の場合實用的な式としては、

其のLの値をヘンリーにて、Cの値をフアラードとせる場合發生する振動電流の振動數は

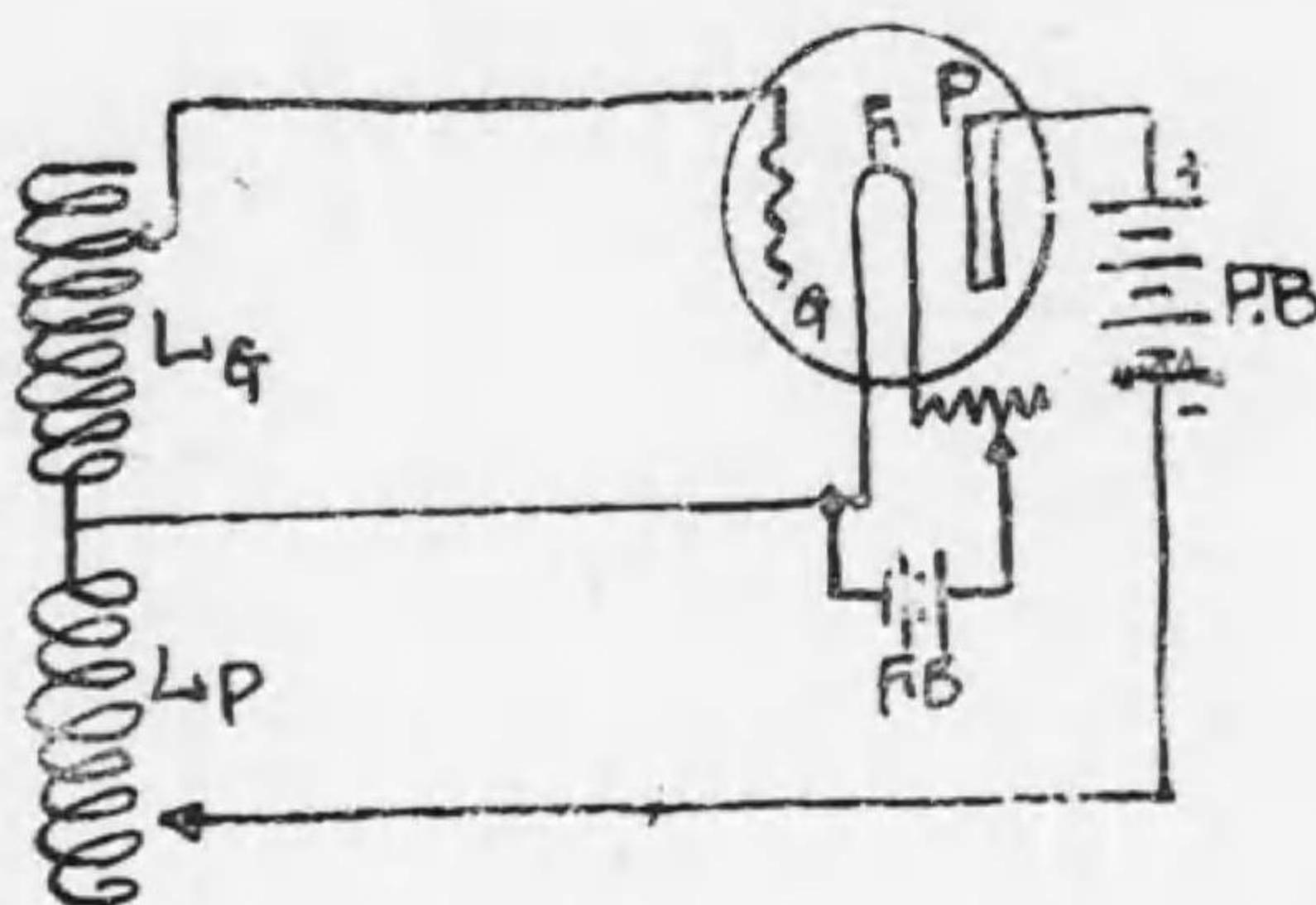
$$N = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \quad (44)$$

である。

然して、バザーの振動數は、一秒間に於て千以上の振動を作る事はなかつ困難である。

前の三極真空球の場合に於ても、真空球自身の振動は、即ち 600 より 800 サイクルに過ぎないのであつて、通常 Audion Frequency (オディオンフレケンシ

圖八十三第



動作作用は瞬間に発生するのである。

第三十八圖は、一種の變壓器（テスラ型の）を使用して、グリッドに反動するプレート電流の變化（オチオンフレケンシー）を與え、 $H$  内の振動電流を、グリッド回路の、 $H$  コイル中に交流（等しき振動の）を發生せしめて、グリッドに依り、 $H$  回路に發生せられた交流（振動電流）に依る變化を球中の熱電子流を變化せしめて制禦をなし、振動電流を起生せしめるのである。

グリッドのポテンシャルは、大なる變化をブ

## 無線用真空球の原理と應用

然しながら、第三十八圖に於ては、只理論上よりの話で、實際は此の起振

である。

1) と稱して居るのである。

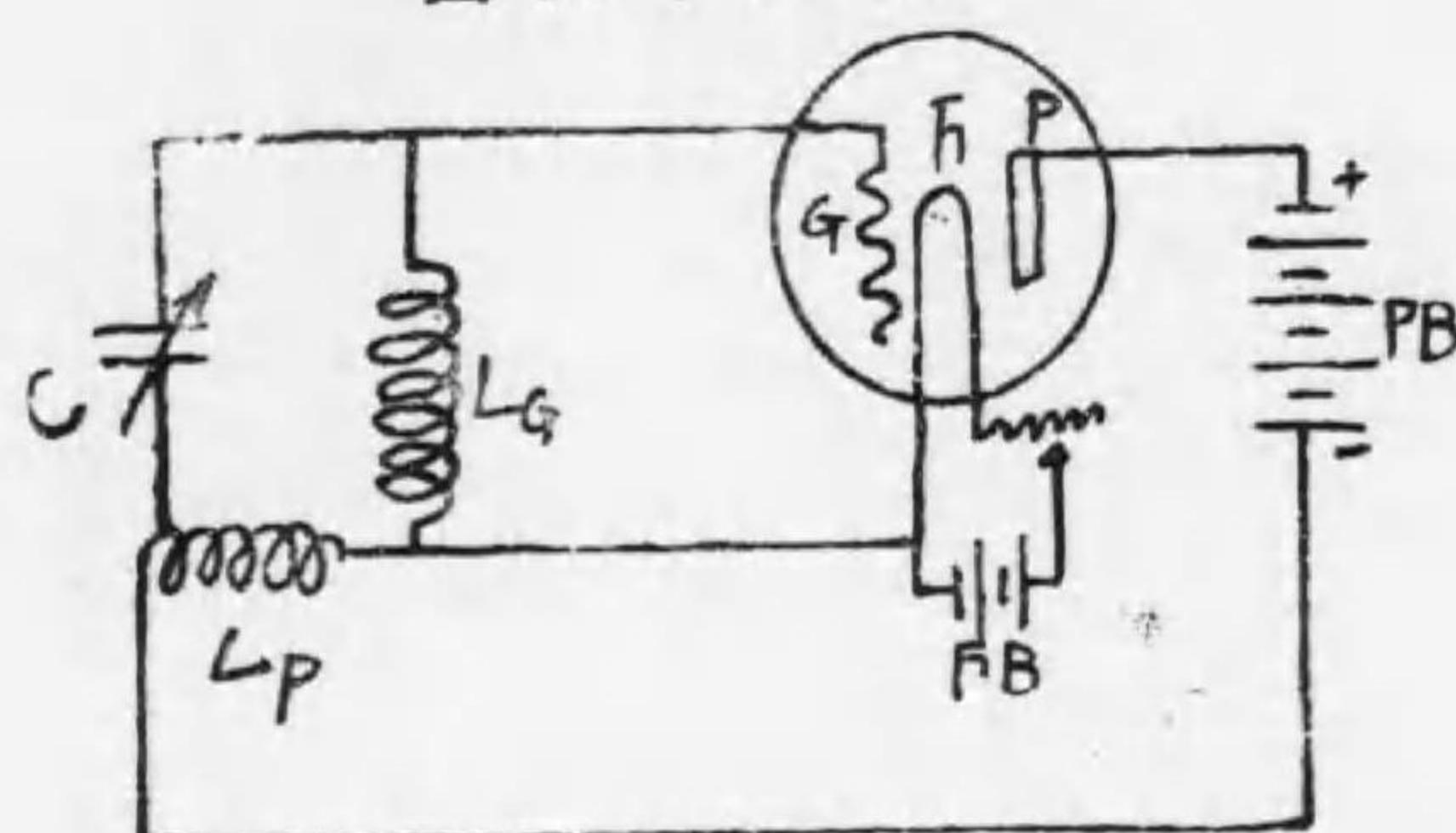
然しながら、其より起生せらるゝ振動電流 (Oscillation Current) は其の回路中の LC に起因して、任意な波長を發生するのである。

今 C の値をマイクロアラードとし、L の値をセンチメータアとして、發生する處の電波長は、

（一）ご稱して居るのである。

(126)

圖九十三第



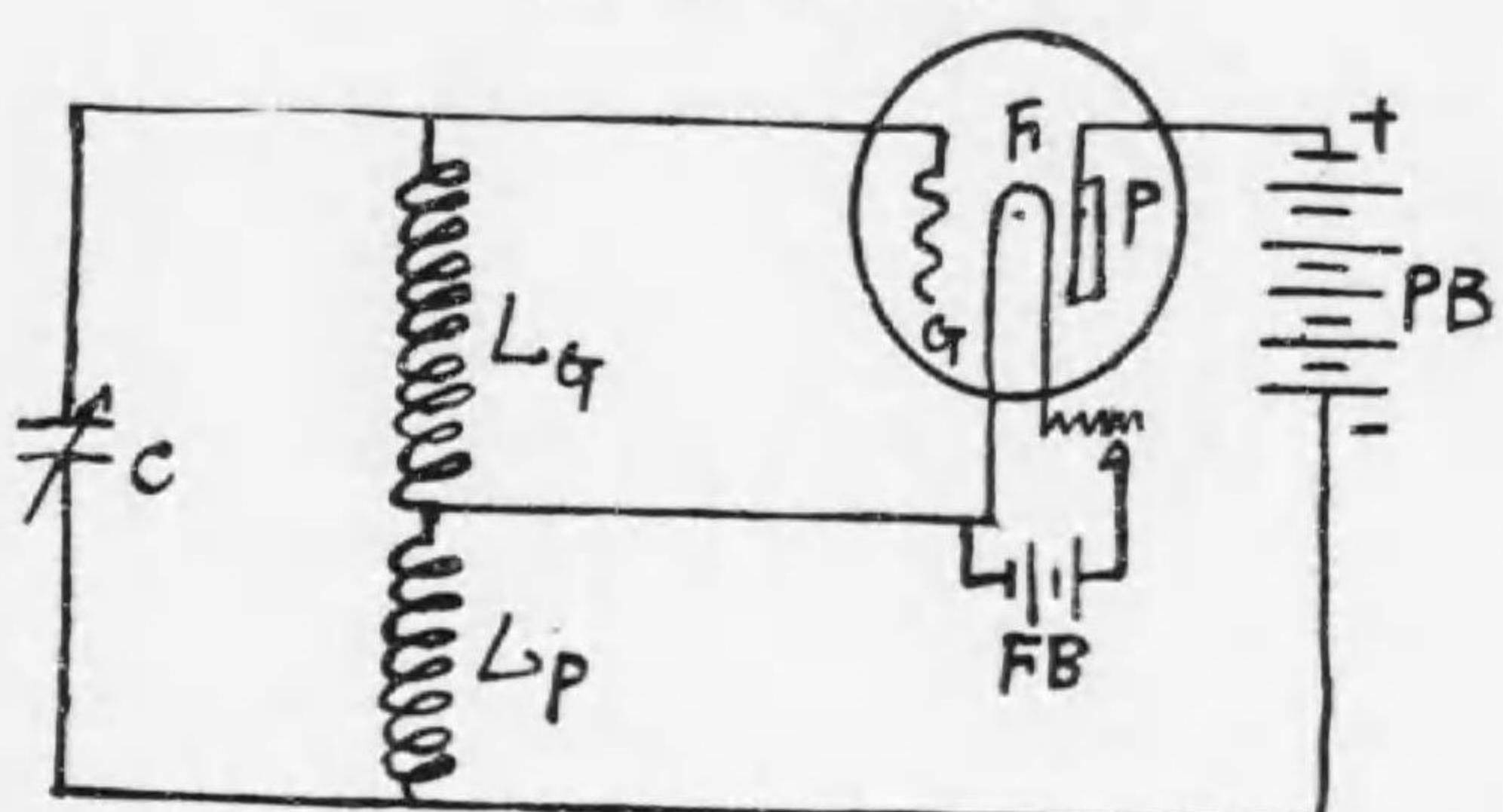
然しながら、第三十九圖の場合は、磁氣的に結合する配線を見らるゝのであるから、グリッドに作用せらるゝ（或はグリッドがプレートを完全に制動する）電壓に達する點にして、始めて完全なる振動電流が發生せらるゝと、見るのが至當かも知れないのである。

第四十圖は、一回路と二回路が交感せず、Cの容量が其の兩端に入れられてゐるのである。

今プレート回路に (Pulsating current) 即ち脈流が起る時は、 $L_1$  内には、振動電流が發生する事は前述したが、其の結果  $L_1$  内に電圧を與え、グ

二三九〇

圖十四第



リツドは制動作用をするものである。

而して之の場合發生せらるる振動電流の振動數は、 $I_a$  及び  $I_b$  に依つて求めらるゝのである。

$$N = \frac{300,000,000}{59.6 \sqrt{I_a + I_b}} \dots\dots\dots(47)$$

である。

然しながら、球中或は回路中、又は球のソケットの電氣容量の大なる場合、或は C の最少な場合は、發生する振動電流の N は求むる式より大きくなるのである。

余の實驗せる場合、C が大なる程大なる振動電流を、クロースサーキットに於ては得る事が出來たのである。然しながら之の配線は餘り多くは使用せられないであつて、第四十圖の如く、 $I_a$  及び  $I_b$  が交感せる場合の配線を用ゆるのである。

之の場合は

$$I_a = I_b = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\pi} \cdot \frac{1}{C} \cdot \frac{1}{L} \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\pi} \cdot \frac{1}{C} \cdot \frac{1}{L}$$

と成るのである。

然して、他の部分の電氣容量は、感えてないのである。

之等は、皆磁氣的にグリッードコイル及ブレートコイルを感じたものであるから。簡単であるが、然し  $I_a$  及び  $I_b$  の線輪の捲き數、或はインダクタンスと言

ふ事は、可成り面白いものでなくてはならないと思はれる。

$I_g$  が過大にして、 $I_p$  が少しあか、或は此の反対の場合は良い結果は望まれない。余の實驗に依れば、其の  $I_g$  及  $I_p$  は、等しい値のインピーダンスか或は

兩コイルの波長が等しい時に於て、最も良い結果となりはせぬかと思はれる事が時々ある事を發表して置きたいのである。

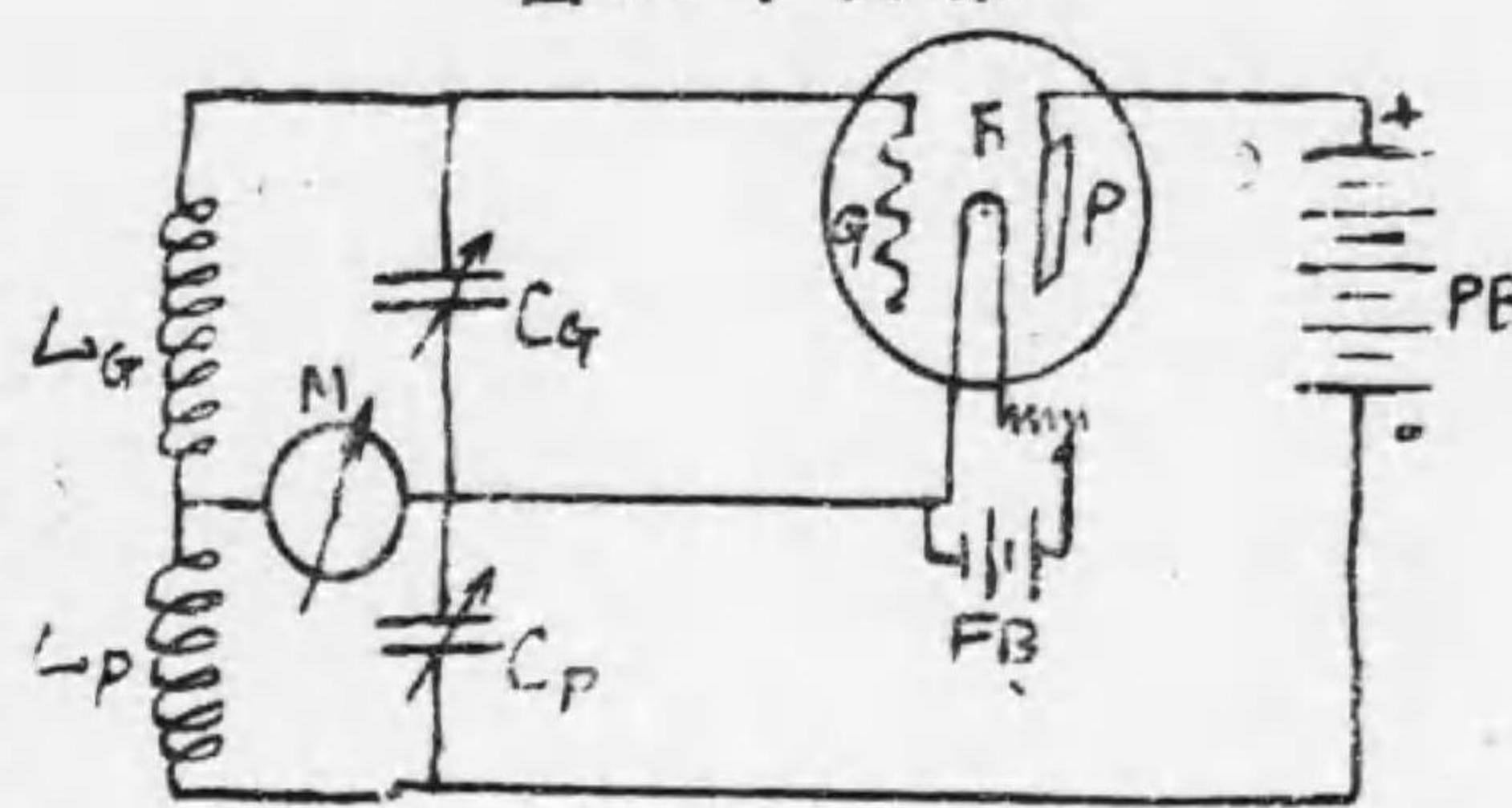
第四十一圖は、 $I_g$  に變化蓄電器を併列に入れた配線である。此の場合、 $I_g$  を一定にして置き、 $I_p$  併列の C の容量を變化して行く時、或る Degree にて振動電流の最大となる點がある。此の場合、此の振動電流の波長は、ほど振動回路の、 $I_g$   $I_p$  及  $I_c$  併列したる蓄電器の容量よりなる波長と等しいのである。

今  $I_g$  及  $I_p$  の振動回路のみの波長を考へる時  $I_p$  C による回路の波長と、即ちプレート振動回路とグリッード回路の波長が等しい場合に於て最大振動電流が此の全回路に發生する様である。

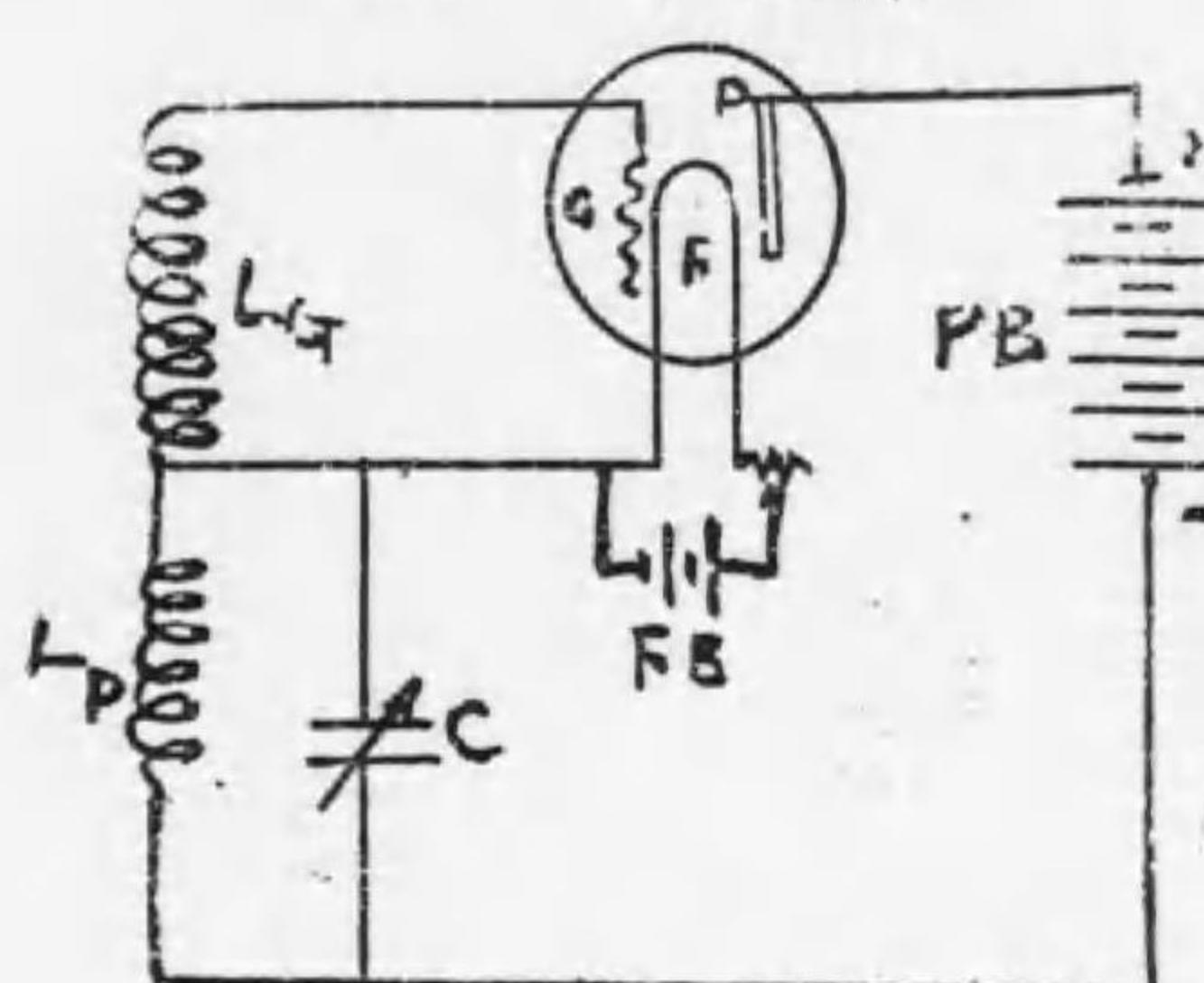
第四十二圖に於ては、グリッード  $I_p$  にも、又併列に電氣容量を入れたるものである。

而して  $I_g$  C を或る所に固定して置きたる時、C を變化する時、適當なる  $\sqrt{I_p C}$  を得るなら、M に最大な電流を發生する事が出来る、第四十三圖は

圖二十四第

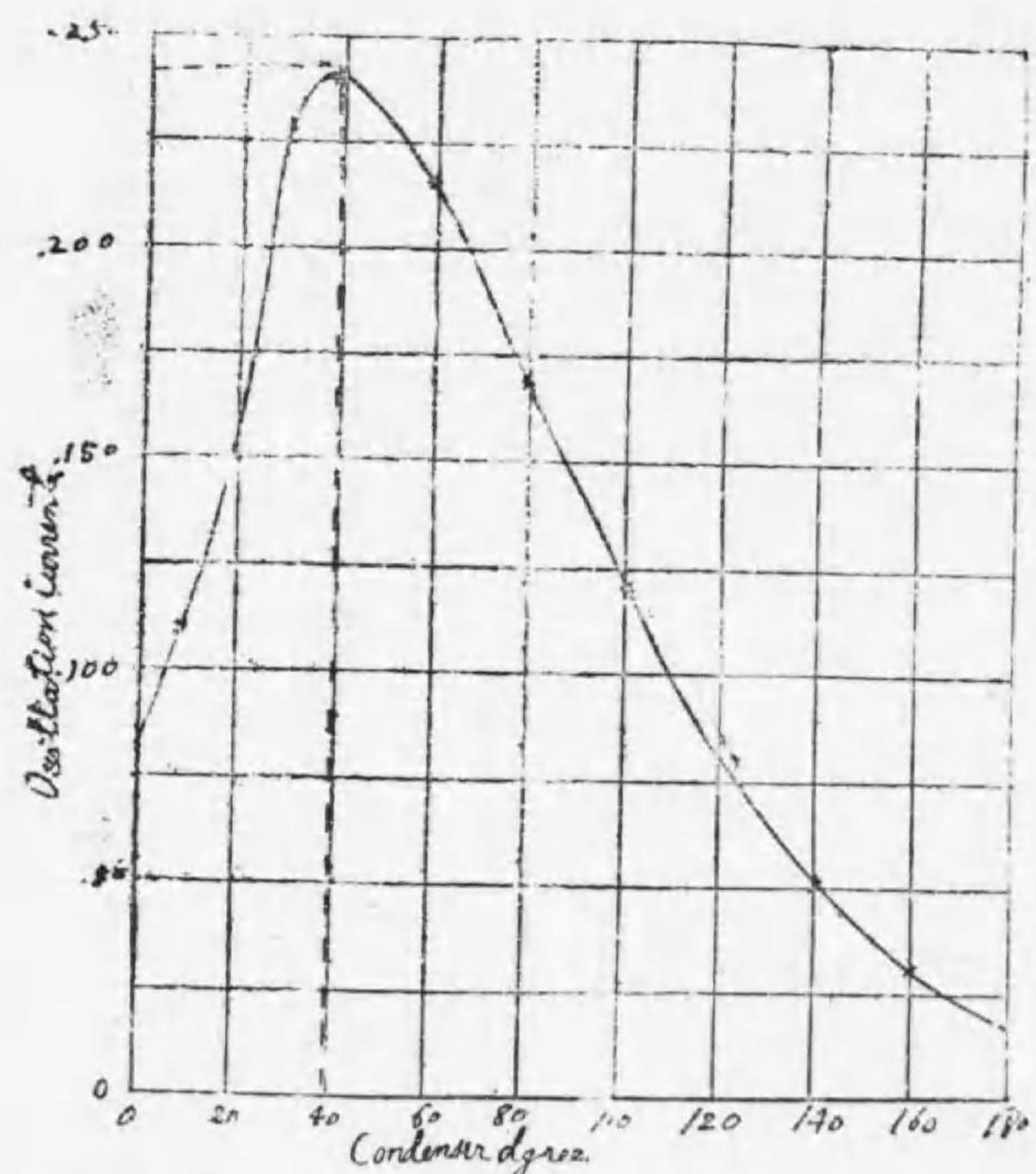


圖一十四第



#### 第四十三圖

用作動振起



全電氣容量、0.0012 MFD.  
の變化式蓄電氣を回轉した  
角と其の場合の振動電流を  
示すものである。之れを以  
て見る時は、今  $L_p, C_p$  に依  
つて、振動電流が起りしと  
すれば、 $L_p, C_g$  をして  $L_p, C_p$   
に共振する如く  $\sqrt{L_p C_g}$  を  
せる場合に於て最大な振動  
電流が發生するらしいので  
ある。

用作動振起

即ちプレートの (Pulsating Current) に依つて、或るサイクルの振動電流が  
極めて最少にして始め  $L_q C_q$  に起生したとする。して之の  $\sqrt{L_p C_p}$  にグリット  
トがく  $L_p C_p = \sqrt{L_p C_p}$  なれば、之の電流は共鳴に依つて、 $L_p$  回路に發生し之  
れがグリットを制禦して、大なる振動電流を全回路に發生するのではないであ  
らうか。

余が實測せる場合、之の配線に於ける波長は、今完全に振動の大なる時の波  
長を 320 米突と測定したのである。

此の時、 $C_p$  を除きたる、 $L_p L_q C_q$  の波長は (二極真空球其他を除き) 278 米  
突にして、 $C_p$  を除きたる、 $C_p L_p L_q$  の波長、278 米突餘となつたのである此の  
場合に最大な振動が起り得たのである。

實際に於て、此の場合の事が成立するなれば、此の配線及  $C_p$  を除きたる場

合等の配線に於ては、其の波長は次の如く、 $\lambda = \frac{C_p}{L_p C_p}$  に依つて與へられ、 $L_p$  は、只之と共鳴せしむるのみにて、波長に於ては餘り問題視せぬ事となるのである。

$$\lambda = 59.6 \sqrt{L_p C_p}$$

然しながら未だ多くの場合を實驗しないので、完全に斷言する事は出來ない又球中其他の電氣容量と云ふ事も忘れてはならないのである。

今前式が完全であるとしても、之の式よりする時は、波長は實際より少さいものとなる。

して之等の配線に於ても、 $L_p$  は大にし、 $C_p$  は少にし、即ち  $L_p$  と  $C_p$  の捲數は  $L_p$  を大とし、兩コイルを共鳴せしむる爲めの蓄電器は、少として。  $L_p$  回路に共鳴せしむる方、其の結果は良い様である。

而して、 $L_p$  の方は  $C_p$  を大とするが良いのである。

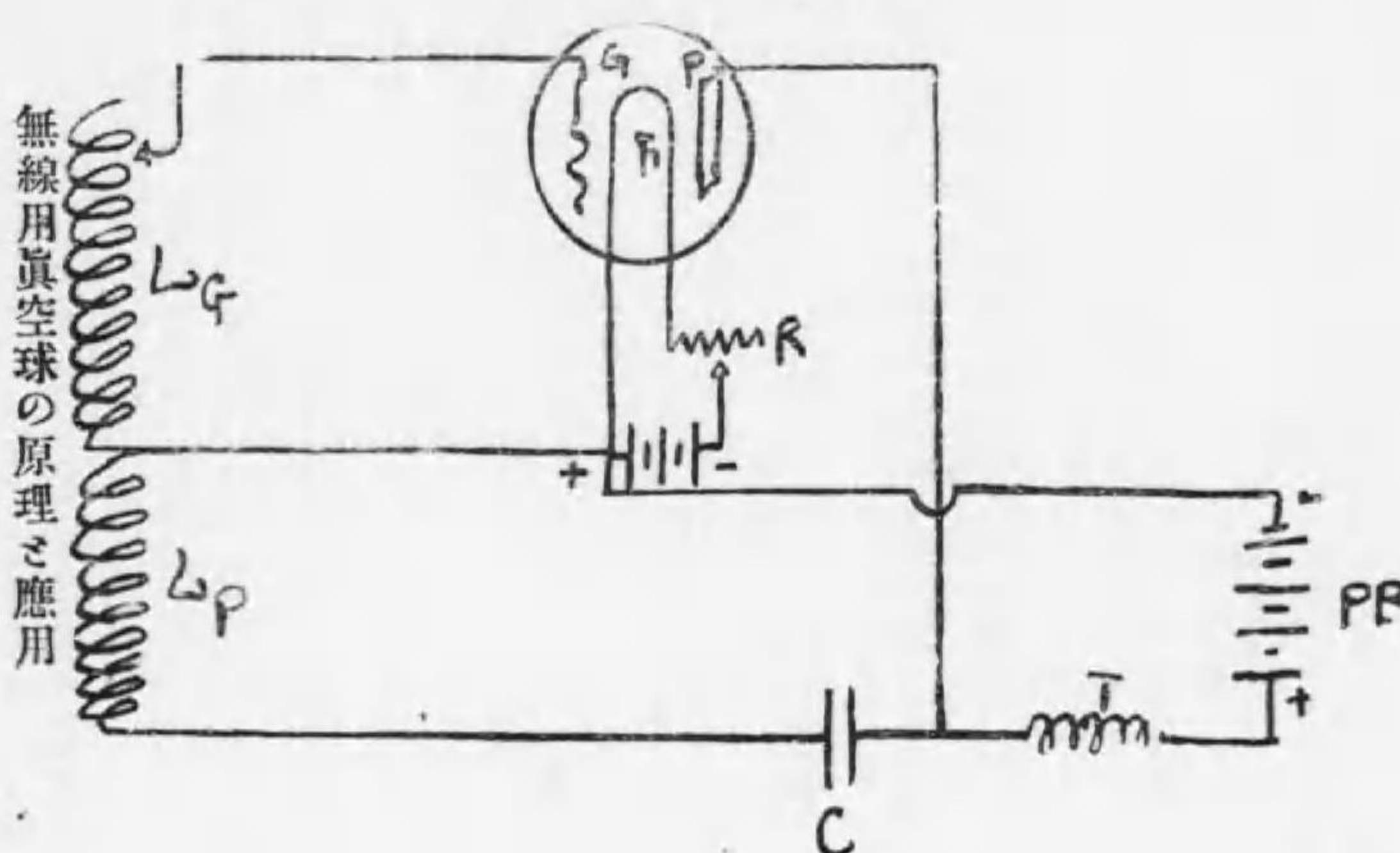
第四十四圖の起振動回路は、靜電的に結合せられた回路である。

して第三十九圖の如く  $L_p$  と、  $L_p$  に依つて、其の振動數は定まるのであつて、只此の場合は、

$C$  の蓄電器は、直流を通せぬ爲めに入れられて居るに過ぎない。

$C$  の電氣容量は、多くの場合は  $0.0002 MFD$  より小さいものを入る、時は好結果

圖四十四第



を得られないものである。

然して之の振動数は

$$N = \frac{59.6}{(L_p + L_s + 2M) \times C} \text{ 赤}$$

である。

實際は、之れ以上長い波長となるのではあるが。近い値を得る事が出来る。之の配線中、Tは高振動電流をプレート回路に流さぬ爲めのプレートチョークであつて、之の値の大少は少しではあるが、起生する振動電流の波長を變化せしむる事があるのである。

多くの場合は、2ミリヘンリー位のものを通常使用し、コーラは有せないのである。

而して、之の配線に於て、プレート電源に直結に大なる自己誘導を使用する事がある。

之れはコーラを有するものであつて、オデオンフレケンシー用のチョークとして自己誘導に依つて、一定電流を與へる爲めに使用するのであるが、此の自己誘導線輪は、1ヘンリー以上のものを使用するが良い結果を得るのである。此の故か、此等プロツキング蓄電器と、自己誘導を有する回路を、(Constant current systeme) と稱されてゐるのである。

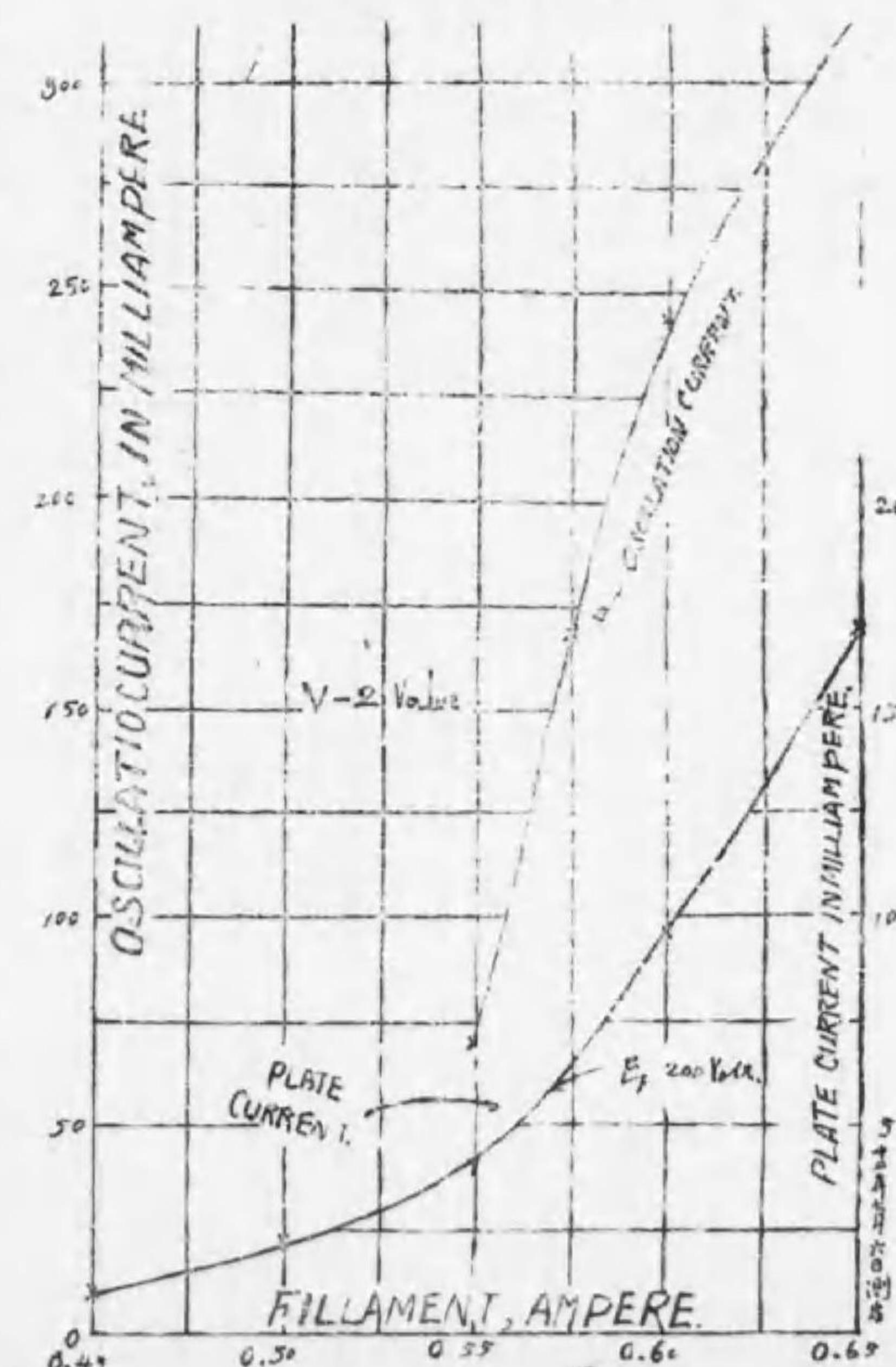
又、此の式の配線に於て、グリッドに蓄電器を入れ、之れと併例にリーカを付するものが多々あるが、我々の實驗した所に依ればグリッドに直列蓄電器を入るゝ時は、リーカを大にして抵抗零となしたる方が大なる振動電流を得る事が多々あるから、余は之れに言及しないのである。

に依つて決定せらるゝものである。して、今一定なプレート電壓を與へ居るものとすれば、其のサチレーション電流は、フヰラメントの温度に依つて流れるのであるから、Oscillation currentも又サチレーション電流に依つて、起り得る事は明かであろう。

然し、或る温度以下にフヰラメントが熱せらるゝ時は、振動電流は起り得なくなるのである。然して、フヰラメントを一定以上の輝に依つてサチレーションせられた時も、それ以上は振動電流は流れ得なくなるのである。

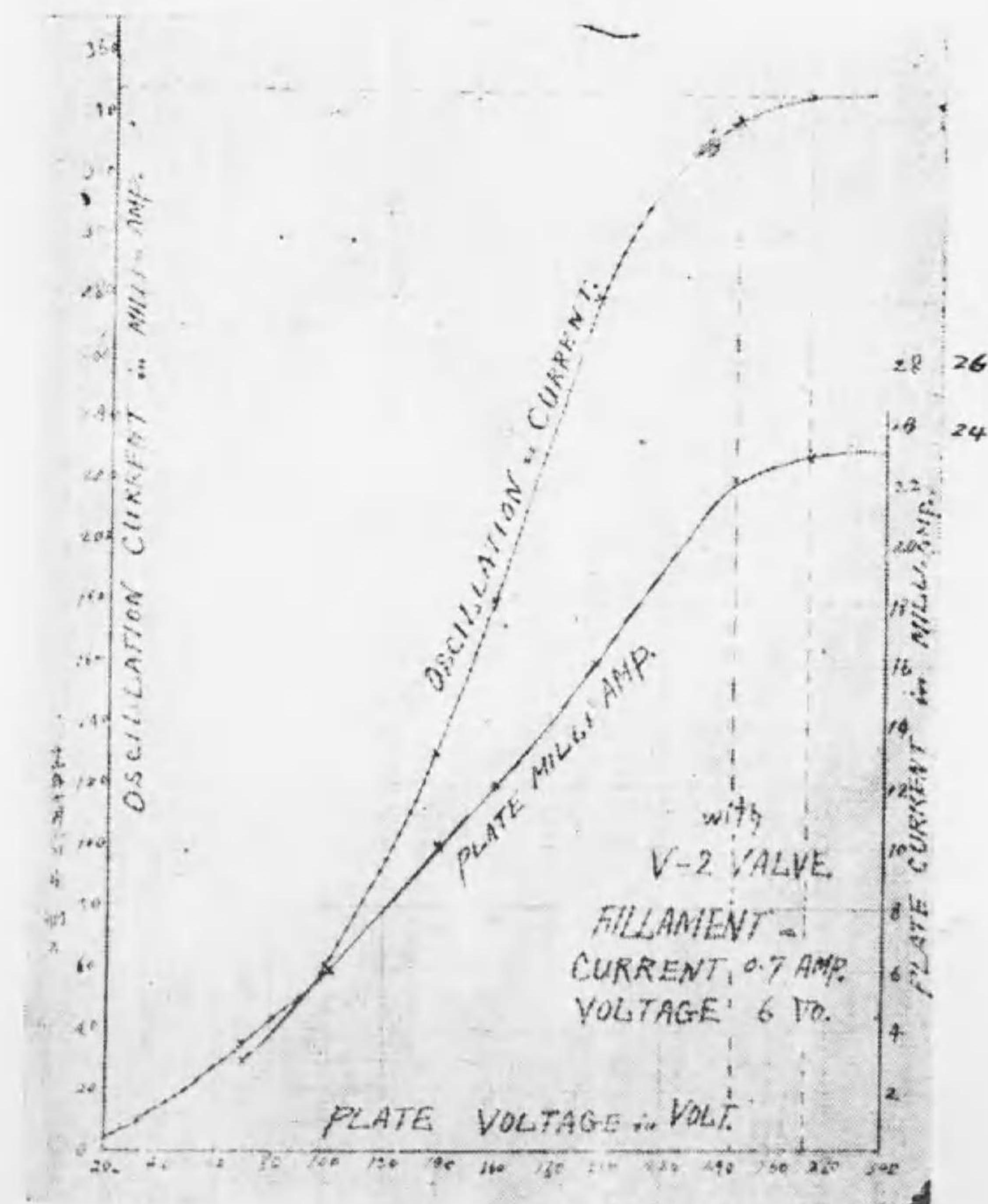
此の曲線は、東京發明研究所  $\mu$ -10 球に依つて得たものである。プレート電位は、200 ボルトをもち、フヰラメントを抵抗器にて、其の電流を變化して得た所のプレート電流を左に、又それに依つて得た、振動電流の曲線を右に求めたのである。

圖五十四第



今此等の起振動回路に於て、  
フヰラメントの  
電流と起り得る  
振動電流の關係  
を説明するこ、  
第四十五圖の如きものとなるの  
である。  
即ちフヰラメ

圖六十四第



此の場合は第四十二圖の配線を用ひて得たのである。

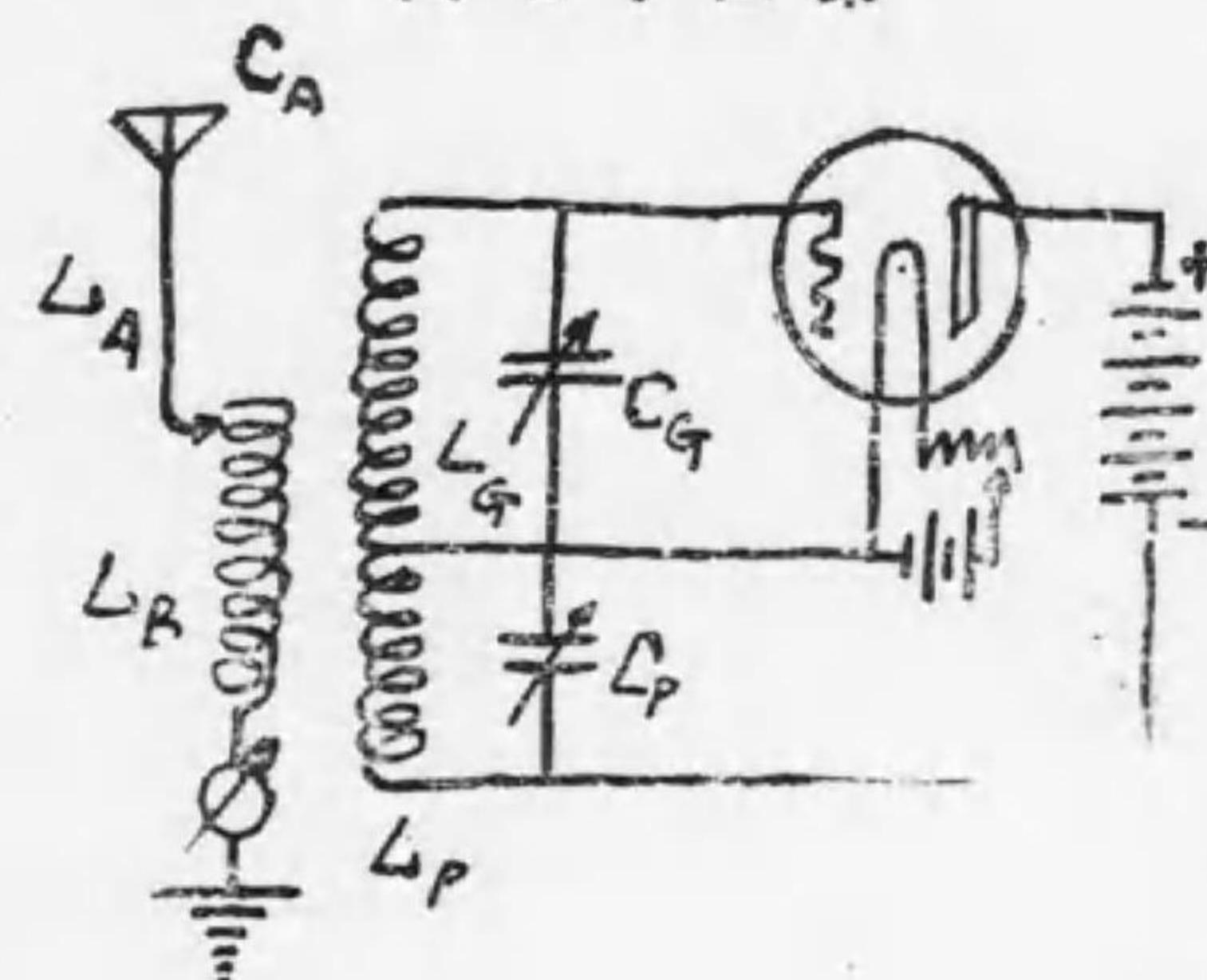
前述の配線に於て、最も大なる振動電流を得る點は、プレート振動回路であるから、余も又プレート振動回路に於て、電流の値を求めたのである。

今之れと同一な配線に於て、フヰラメントの電流を一定とし、其のプレート電位を種々に變化する時は第四十七圖の如き曲線を求むることが出来る。

即ち、 $\mu = 1$  の研究所の球に於て、其のフヰラメント電流を  $0.7$  アンペヤとせる場合、 $\mu = 1$  のボルト附近にして、其の熱電子流はサチレーションする事が出来るのである。して其の場合のプレート電流は左に求め、約  $15$  ミリアンペヤとなり、之れ以上は、フヰラメントの電流を増さねば、振動電流も又サチレーションするのである。

理論上より之の振動電流のエネルギーは、振動回路のインピーダンス(抵抗)

圖七十四 第



其の電流の相乘積と、プレート電流と、プレート電位の相乘積と、井ラマントの電圧及電流の積に等しくならねばならぬが實際の場合は之より甚だ少いものとなるのである。

此れは熱其他のエネルギーを回路中に失はれるからであろうと思はれるのである。

今此等の配線に於て、空中線に電流を導くには、フヰラメントを接地し、其のプレート回路を、空中線に導くのであるが。之の場合プレート回路に於ける波長は、空中線固有波長に依つて少しく増大するのである。

今空中線の自己誘導を知り、其の電氣容量

を知るなれば、空中線固有波長は決定せらるゝのであつて、之の場合第四十七圖の如く、 $\frac{1}{2\pi}$  中の振動電流の振動數に等しき振動數を有するなれば、空中線には共鳴に依り、最大なラデレーシヨンが起り得るのである。

今之等の配線に於て、其の大體の振動數は前述せる如く、 $\frac{1}{2\pi} \sqrt{L_p C_g}$  に依つて決定せられたのであるから、之が空中線と共に鳴せしむるには、空中線固有波長の根本なる空中線自己誘導を、 $\frac{1}{2\pi} \sqrt{L_p C_g}$  其の第一次線の自己誘導を  $I_{\text{g}}$  とする時、其の空中線回路の振動數は

$$N = \frac{59.6}{\sqrt{(L_p + L_g) \times C_g}}$$

に依つて與へらるゝのである。

即ち、起振動回路の電波長を  $\lambda$  とし、空中線回路電波長を  $\lambda'$  とすれば、

$\delta^1 = \delta^0$  なる時、最大なる空中線電波が得らるゝのである。

即ち空中線回路の波長は

$$\delta_0 = 59.6 \sqrt{(I_{a_b} + I_{a_a}) \times C_a}$$

で求め得らるゝのであつて、此の場合  $C_a$  はマイクロファラードにてローフレケンシードの場合、 $I_{a_b}$   $I_{a_a}$  は共にセンチメータア単位である。

今空中線電流  $\delta^1$ 、三極真空球の全能率 (Total Efficiency) を比較すれば、空中線電流として、空中線より放出せらるゝ、電流は驚く可き程少々なパーセンテージを示すのである。 $\eta_{FC}$  は全能率として、

$\Delta C =$  空中線振動電流。(アンペヤ)

$FC =$  フ井ラメント點火電流 (アンペヤ)

$FV =$  フ井ラメント電圧 (ボルト)

$PC =$  プレート電流 (アンペヤ)  
 $PV =$  プレート電圧 (ボルト)

$\eta_{FC}$

空中線抵抗を  $\Delta R$  オームとすれば、エネルギーの比は

$$\eta_{ges} = \frac{\Delta C^2 \times \Delta R}{(FV \times FC) + (PV \times PC)} \quad \dots\dots\dots (47)$$

である。

今  $FV = 12$  Volt  $FC = 3$  Amp  
 $PV = 400$  Volt  $PC = 0.1$  Amp

なる時、全電氣エネルギーは

$(FV \times VC) + (PV \times PC)$  である。

無線用真空球の原理を應用

而して、空中線にアンペヤの電流を得たとする。空中線抵抗がリオームで  
あつたとすれば  $\Delta C = 1.0 \text{Amp}$ .  $\Delta R = 9 \omega$

上式より、

$$\eta_{\text{GCS}} = \frac{1.0 \times 9}{36 + 40} = 12\%$$

である。

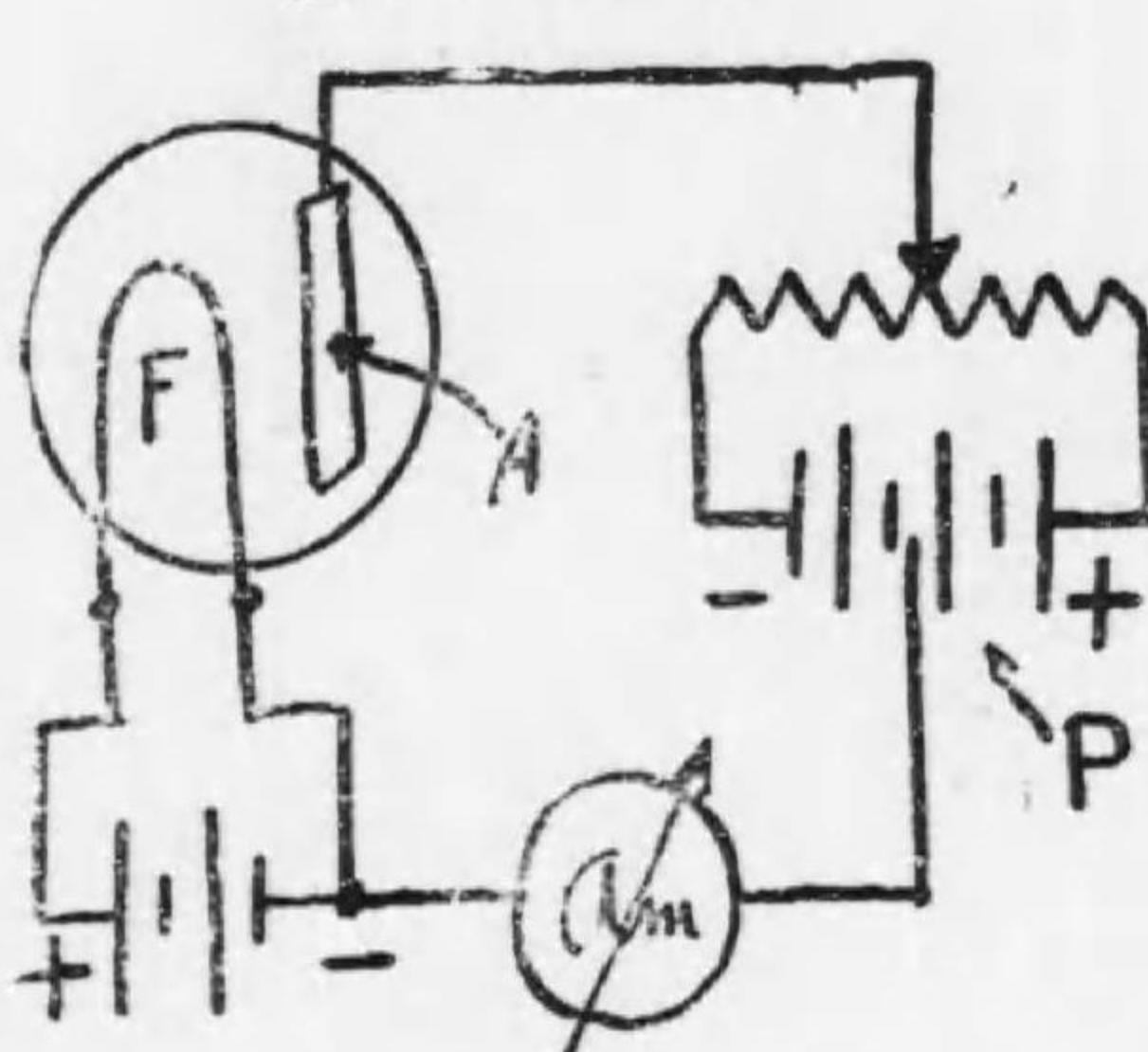
## 又電氣的能率 (Electric Efficiency) 26

である。

## 第十四章 一極真空球に依る受信作用

一體此式のヴァルヴは、最も最初に表はれた真空球で、後にデフォオレスト博士がグリッドを挿入せしめたものである。

そこで今此二極真空球を第四十八圖の様に配線する。ポテンシオメータPはアノード



## 用作受信極二

(陽極板) A に任意な正電圧を與へ得ることする。

而る時は、F 線より放出せられる電子は、A に向つて吸引せられ、此處に所謂電子流を生じ、従つて電流は A より F に向つて流るゝであらう。

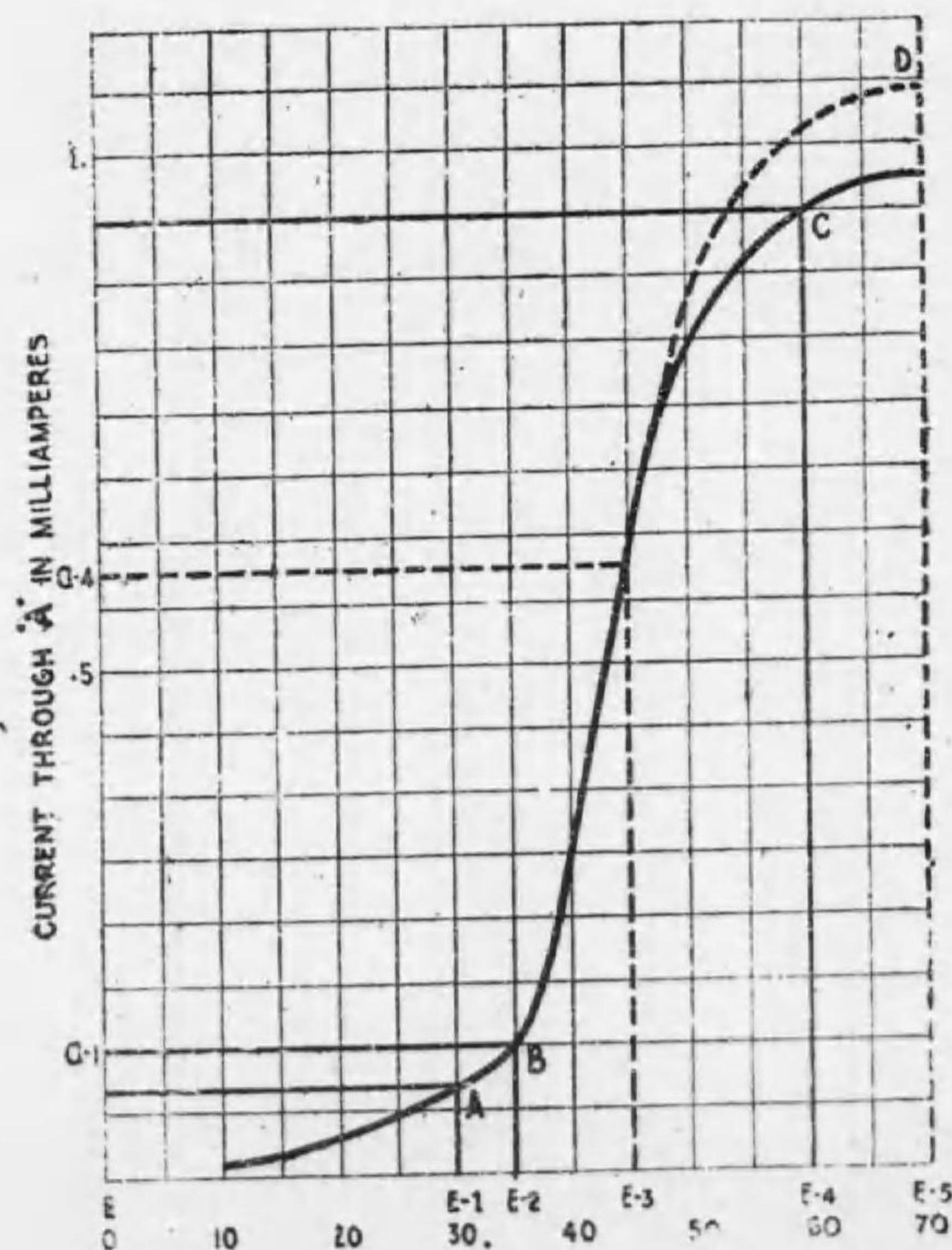
して、A に於ける電圧が多ければ多い程、換言すれば、A と F 間の電位差が多い程電子流は多くなる事は明な事であるが、今反対に A に於ける電位が負となつた場合は、電子流は止まる。此關係を曲線圖で表はした物は第四十九圖の様になるのである。

これに依つて見れば、A に加はる電圧が正負に係らず、A 及 F 間に流るゝ電流は常に同方向であらねばならない。

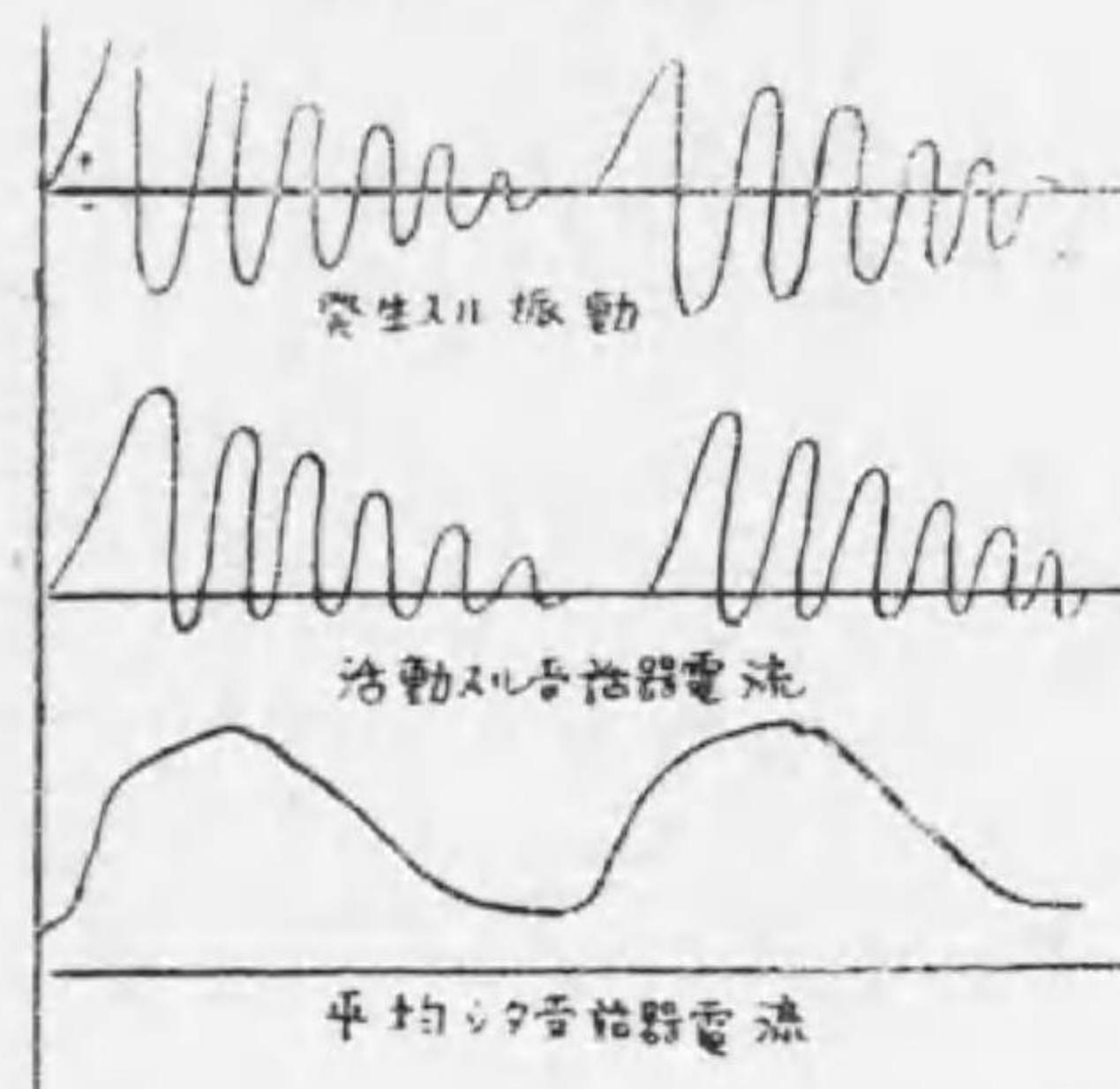
即ち整流せしむる性質のものである。

そこで、此の二極真空管を使用する受信作用を説明することにしやう。

圖九十四第



圖一十五第



従つて A-E 間の電流の増減を來すのである。

されば、受信する振動電流が正負に係らず、二極真空球を含む曲線中を流る

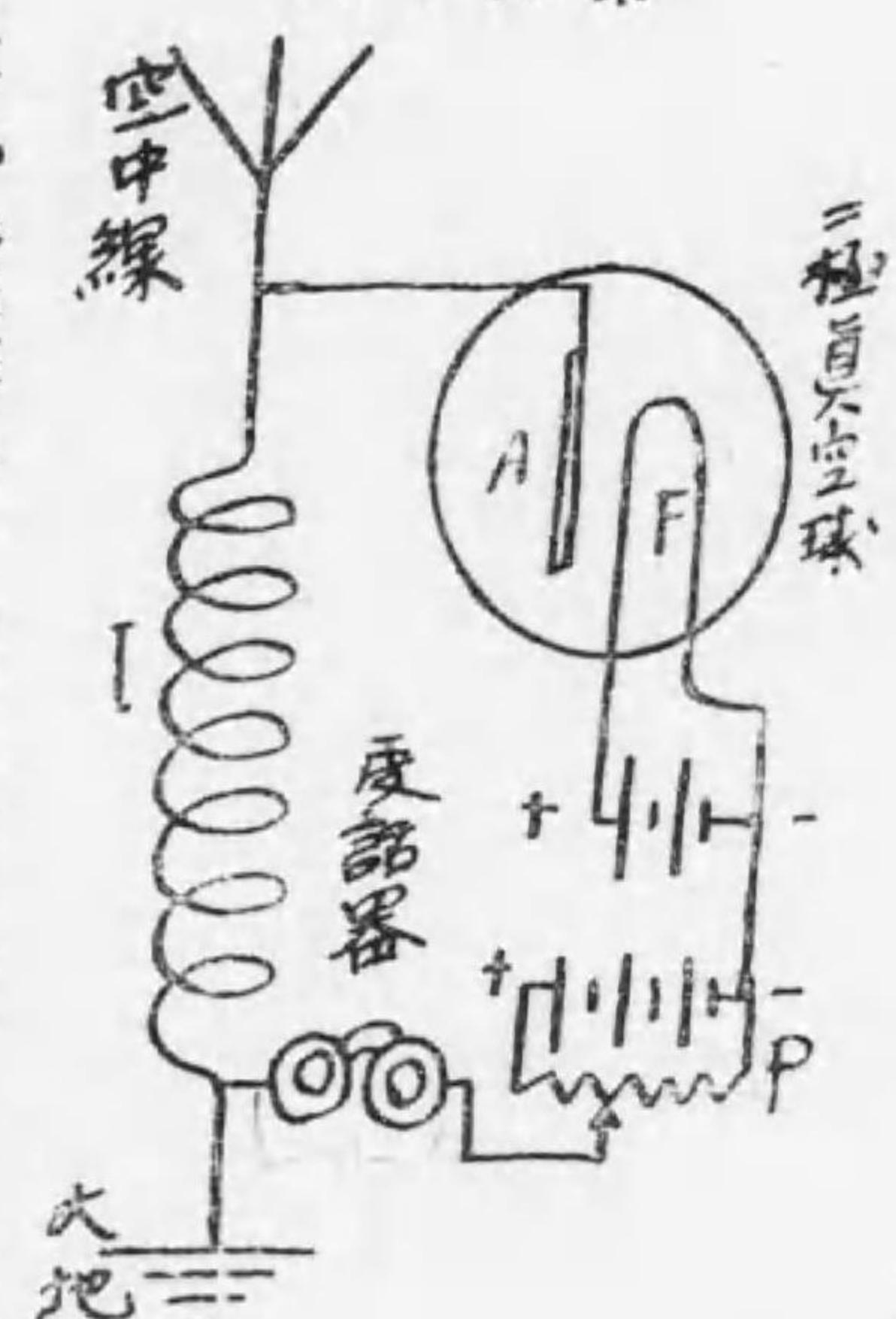
る電流は整流せられ、来る振動電流と同じ波型の正電流が受話器を通じて流れ、受信なし得るものである。之れを模型圖に表はす時は第五十一圖の通りである。

即ち二極真空球の場合に於ては

$$I = K(E + \phi) \quad (15)$$

今  $\phi$  の電圧の來る時は

圖一十五第



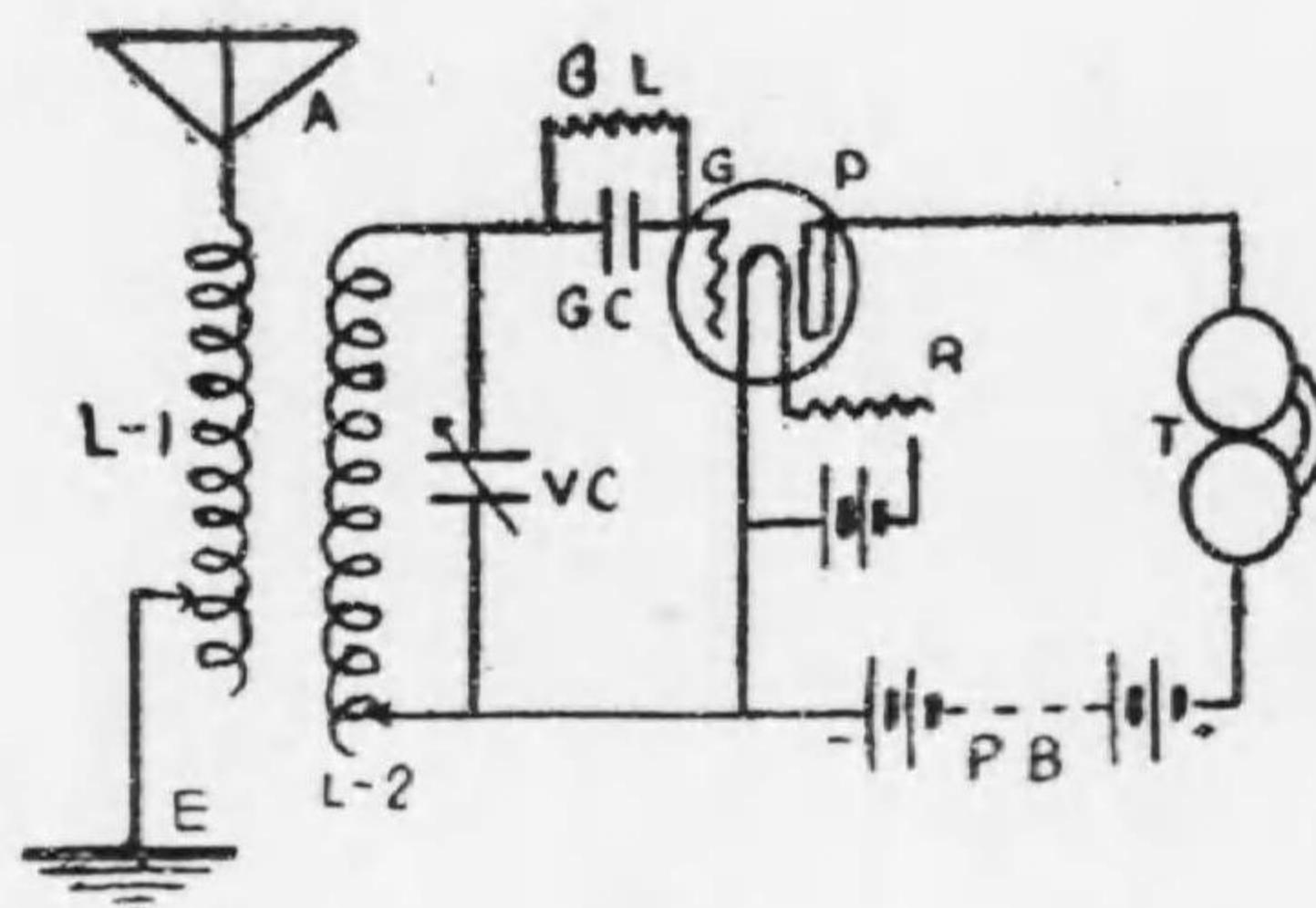
して、發振所から或る波表を有する電波が來り、空中線に振動電流を誘起したとする。

此時、誘導コイル I の兩端に於て與へらるゝ電位差は、直ちに A 及 F 間に與へらるゝ爲めに曲線圖（第五十圖）に於ける横線上に、左右の電壓變調を來し

今第五十圖の様に配線する。

此時、ポテンシオメーター P は、陽極板 A に適當な正電位を與ゆるのであるが、此のポテンシオメーターに依り、曲線圖の最大能率を得べき點を搜出するのである。

圖二十五第



無線用真空球の原理と應用

即ち  $I_p$  はプレート電流、 $K$  常数、 $E$  電圧、 $e$  交流(來りたる)の電圧である。

-(154)-

## 第十五章 三極真空球に依る受信作用

三極真空球の特性、及作用は前項に詳説した如くであつて、本項には三極真空球を使用する受信作用に就いて述べることとする。

第五十二圖の「一」の空中線回路より、

「一」及キヤバシチーベーに依る振動回路に、

或る振動が誘發せられる。

而るに此振動が、正に始まらんとする當所に於ては、グリッド  $G$  は  $F$  に對して零電位を有する事は、グリッド蓄電器がグリッドの前

に挿入されて、直流的電路遮断をしてゐる事に依つて明かなる所であらう。只グリッドドリーリング  $G:C$  の極めて高抵抗のみに依つて  $G$  に連結されてゐるけれども之れは省略しても善い程の高抵抗である。

而るに該振動回路  $E-T-C$  に起つた振動は  $G$  及  $F$  間に電位差を與ゆるのであるが、此場合、 $G$  に陽電位が加はつた時は、此處に  $(+)-(-)$  回路、即ちグリッド回路に、電流を通す（グリッド電流）而るに、此グリッド電流は常に  $G$  より  $F$  に通する事は、假りに  $G$  及  $P$  を交換して考へた時容易に判明する事が出來得よう。其故、 $G:C$  の  $G$  面に向つた面は、次第に負電位を充電されるのであるが、何故、グリッド蓄電器  $C:C$  の必要があるのであらうか。

試みに、三極真空球の特性曲線を考えて見る時は、若しグリッドが  $F$  に對し零電位であつた場合、振動電流の正負各電壓が、+1ボルト及-1ボルトの間に

變化したと假定する。此時に於ては前述せる如く、單に振動電流と、同波型の整流電流をブレート回路に流すばかりである。

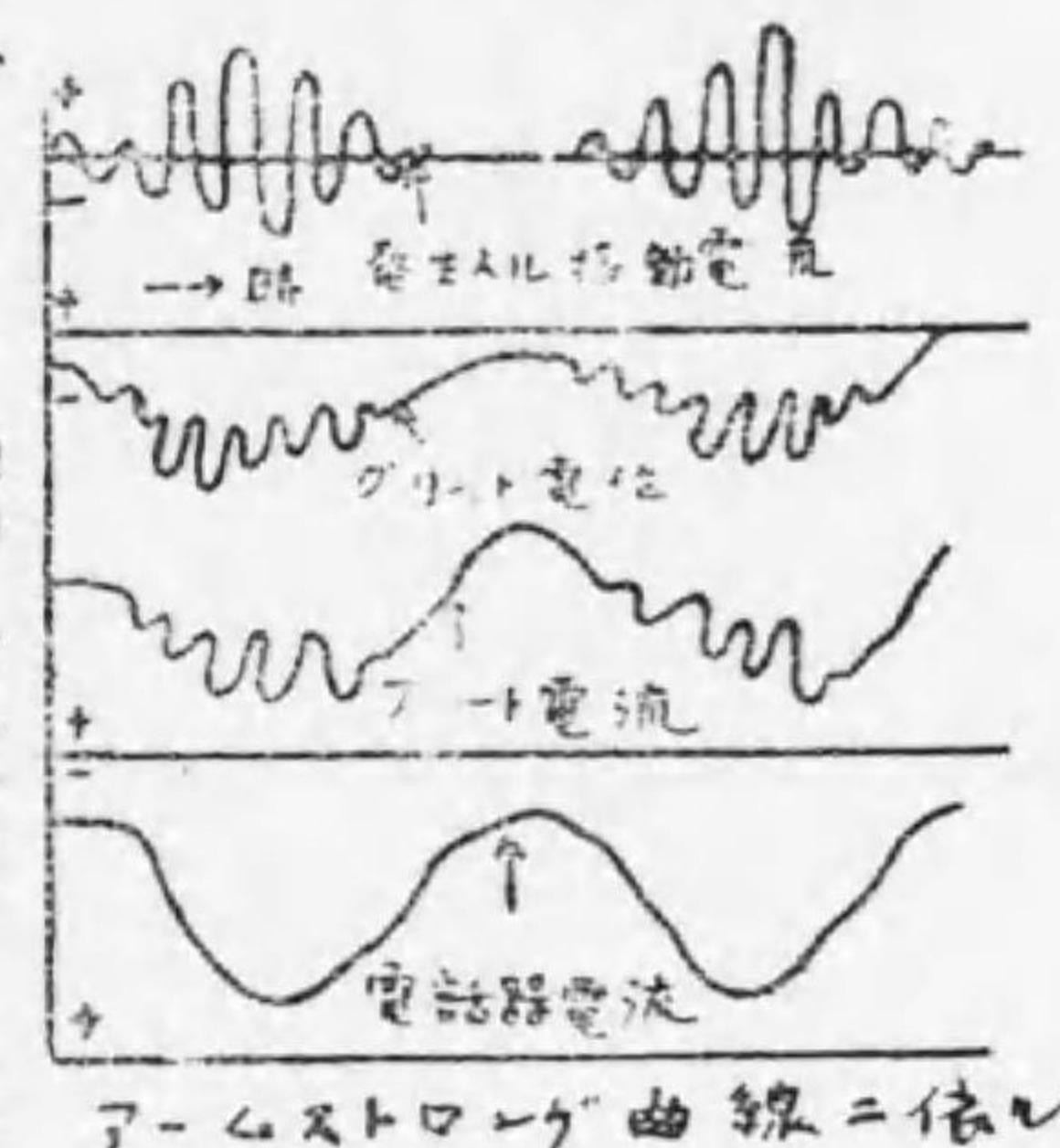
而るに若し、グリッド其物に或負電位を加へ、特性曲線の下部に於ける曲部の最列附近にして置く。

而る時は、 $G$  及  $F$  間に加へらるゝ電位差の正半はブレート電流の大なる變化を與へ

負半はブレート電流に、さして大なる變化を與へないであらう。夫れ故に一且整流化せられたる振動電流は、此處に始めて可聴電流と變化せられるのである。第五十三圖は此の徑路を圖化したもので、之れに依つて明瞭たる事であらう。

グリッド蓄電器  $G:C$  は此の目的に於て挿入せられた小容量の蓄電器で、前

圖三十五第



述の理由に依り絶えずグリッドに負電位を與ゆるものであるが、而し、過乘のグリッド充電は例へ、振動電流の正半が加へられる時と雖、餘りに曲線の下部を使用せしむる事になり、良結果を得られない爲め或蓄電の後に於ては、一旦 G.C. 兩端の蓄電を放電せなければならぬ。此の目的に於てグリッドドリーパー G.L. が使用せられ、振動電流の一節の終りに於て、一旦 G.C. の蓄電を放電せしめ、再び第二の振動電流を受けしむべくするのである。

通常 G.C. は、0.0001 乃至 0.00025 M.F.P. の容量を用ひ、G.L. は、1 メガオーム乃至 5 メガオームを使用する。

又、此 G.C. の作用を用ゆる代りに、電池に依つて G に適當な負電位を與ゆる方式もある。之れはグリッド回路に直列に挿入した電池の負電位側を G に入れるのである。之れに依つても、矢張り同じ様な作用をするけれども、此の方式は實際に於ては、餘り好結果を生むとは言はないのである。

然して、今受信回路に於て、其のブレート電流を考へるに

或る點にグリッドが E<sub>g</sub> にボテンシャルせられてゐる時、其のブレート回路に流るゝ電流は

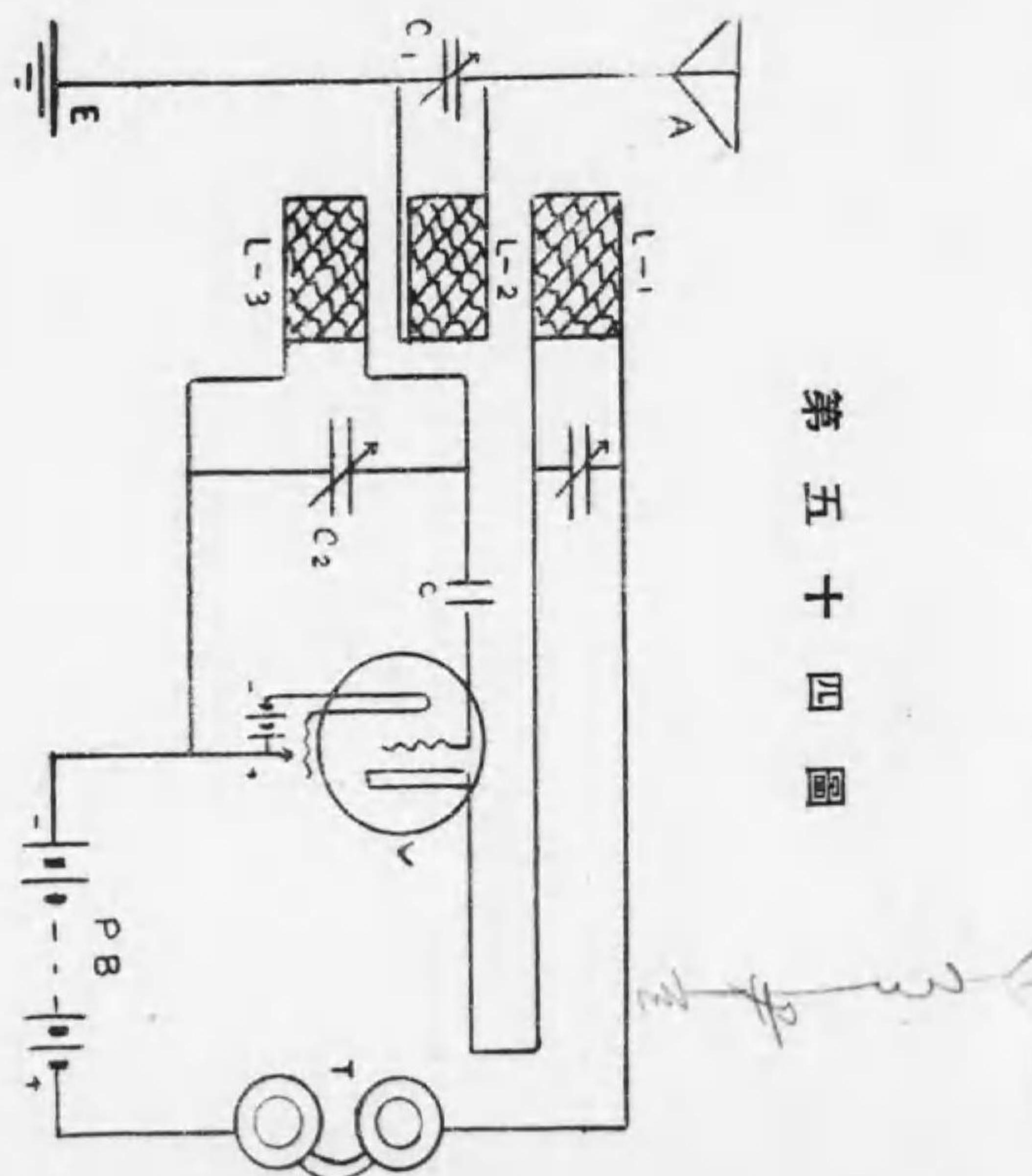
$$I_p = K(E_p + \mu E_g)$$

である

然して、E<sub>g</sub> の振動電流が振動回路に、他より與へられたなら、其の電圧は E<sub>g</sub> としてブレート回路に及ぼすのであらう。

# 露光量違いの為重複撮影

用作信受極三



第五四圖

所が持続振動  
電波を發射す  
る時に於て用  
ひられる。

一體普通の  
受信回路では  
持續振動電波  
は受信し得な  
い、何となれ  
ば、波型に高  
低がない爲、

無線用真空球の原理と應用

用作信受極三

即ち之の場合に於ては、プレート電圧  $E_p$  に  $E_{G3}$  は加はり、其れに對する電圧の電流がプレートには流れるのである。

而して、 $\mu$  は擴大率であるから、 $E_p$  に依つてプレート回路に増す處の電流は、 $\mu \cdot I_p$  である。 $R_p$  プレート抵抗  $R_p$  は相互傳導度  $\gamma_M$  であるから  $E_{G3} = R_p \cdot I_p$  の電流が、 $I_p$  に加はる事考へらるるのである。

×然しながら、之れは受話器のインピーダンスを考へぬ時であるが、受話器のインピーダンスを考える時は (43) 式に依り、其のインピーダンスが、 $R_p$  即ちプレートレジースタンスに等しい時が最も良好となる。

然しながらは前述せる如く、フサラメントの輝及其他に依つて異なるものであるから最も最大なるの状態を求めて受信するが、最も必要條件である。

受信方式に今一つの方式がある。これは所謂ヘテロダイイン受信方式で、發信

露光量違いの為重複撮影



受話器に於ける瞬間的電流を増すのみで、何の受信音も得られない。  
ヘテロダイン式は、自己が受信回路を構成すると同時に、又、或一定波長の電波を發射してゐるものである。

例へば、今振動數毎秒一千回の音響に別に九百回の振動數を有する音響が發生されたとする。然らば、茲に唸り、(Beat)といふ現象を生ずるであらう。これは、兩種波の合併して聞ゆる爲めに兩者の上波同志の重なりたる時の波の高さは、兩者の波高の和となり、上波及下波の重なり合ひたる時は、波高は兩者の差である。夫れ故に音に唸りを聞く譯であるが、却説、今發振所から、或波長例へば Oscilometer の波が到達する。然るに受信裝置からも、或る波長の波例へば Oscilometer の波を發射してゐるとする。其時兩者の波が内部に於て重り合つた時は、茲に唸りの現象を來し、人耳に聽き得るのである。

次に然らば、如何なる裝置の許に、受信器其の物も持續電波を發射し得るや第五十四圖は此の方式の配線方式である。

大體説明して見ると、ブレート回路を一旦インダクタンスコイルに結合させ、斯くすれば發振裝置の方式と同じ理由の許にある方式となり、受信器其の物も又一種の發振裝置となる。此の場合、此のコイルを特にチックラーコイル(Tickler Coil)と稱する。チックラーコイルの兩端に變化式蓄電器を挿入するのは、完全なる振動と、最良の波長を發射せしむる爲である。

## 第十六章 無線電話

三極真空球を以て無線電信となすは、其のプレート電流を断續するか、或は空中線を断續するかする時は、符号を送り得るのであるが、無線電話の送話装置に於ては電話電流の如く其の振動電流を音聲に應じて變調せしめる必要がある。

之が變化にはソリートバック炭素送話器を以てするのである。

炭素送話器の變化は、通常の狀態に於て、約1オームより30オームの抵抗に變化するものである。

然して、之が變化度を之れ以上増大する爲めには通常一次線と、二次線を有する、變壓器を用ひるのであつて、之の物を modulation Transformer と稱す

るのである。

今有線の場合に於て、之の變壓器を用ひたる時と、否とを比較して見ると、先づ或る受話器と、送話器とを有する回路に於て、其の受話器及送話器を接続する線の抵抗を1000オームであつたとすれば、送話器の抵抗變化は5オームより30オームであるから、全抵抗の最小値は1005オームであつて、最大値は1050オーム即ち+5パーセントの變化に過ぎないが、之の場合變壓器の一次線を電池と通話器に依り回路を作り、其の二次線を他の受話器と、直結に回路を作り置く時、然して送話器を除きたる局部回路を5オームと設定すれば局部回路に於ける抵抗變化の範囲は、10オームより30オームである、故に最小値の五倍半は最大値となる。

然るが故に、變調變壓器を用ひたる場合は、用ひざる場合に比し、+5パーセント

セント云ふ驚く可き數となるのである。

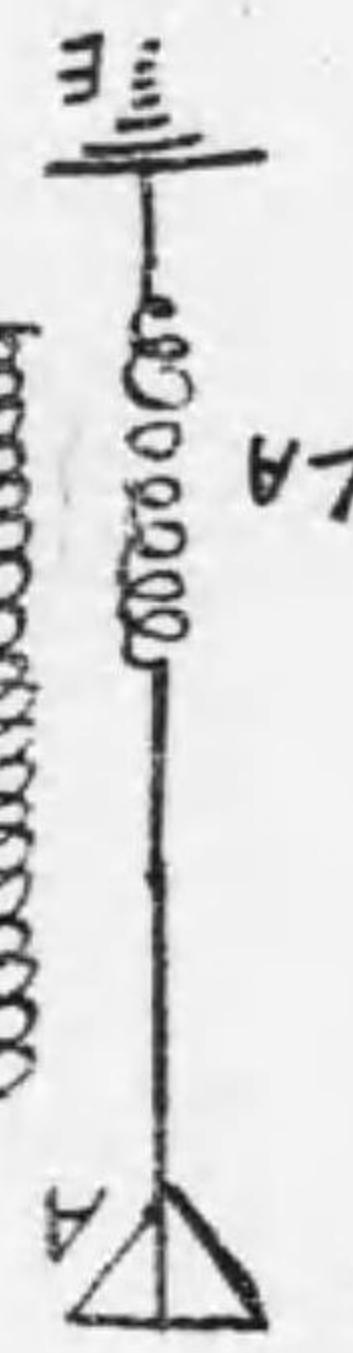
故に變化の割合をして百倍とする事が出来るのである。

無線電話の音聲變調として、之れを用ひれば、一は變化度を大にする事、他

は二次線に於て電壓を高める事に依つて多く使用するのである。

而して、之の場合第二次線に誘導する電壓は、之を多くはグリッドに與へグリッド電位に依つて、其のプレート電流のサチレーションする以内の適當な度に使用するのである。

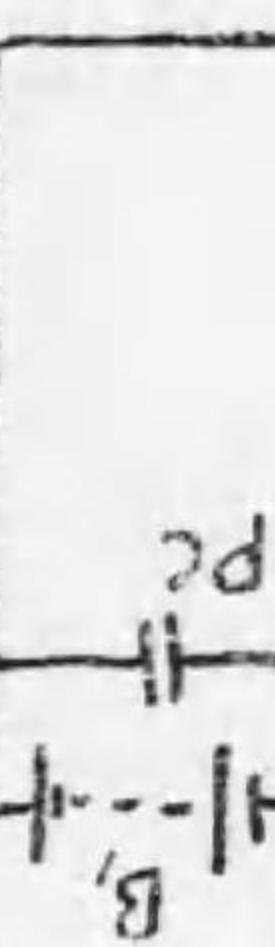
一次線の抵抗はうオームより50オームを使用するが良く、其の一次線及二次線の捲き數の比は1:30より1:50位までを現在は多く使用してゐるのである。最も簡単な方法は、空中線回路の根本に、直結に送話器を入れたものであつて、之の場合は其の回路の抵抗を變じる爲め、空中線電流は變化を及ぼし、其



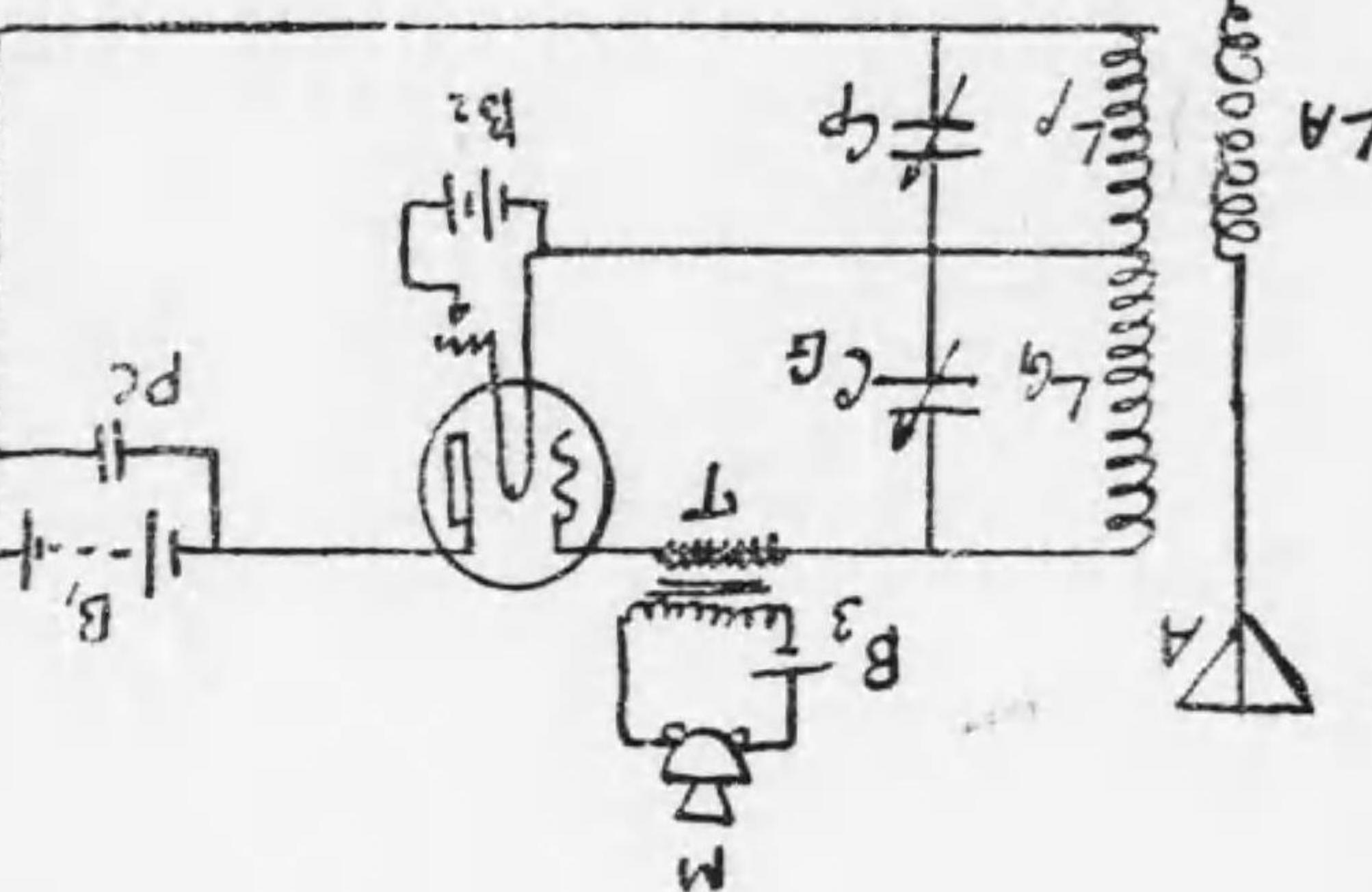
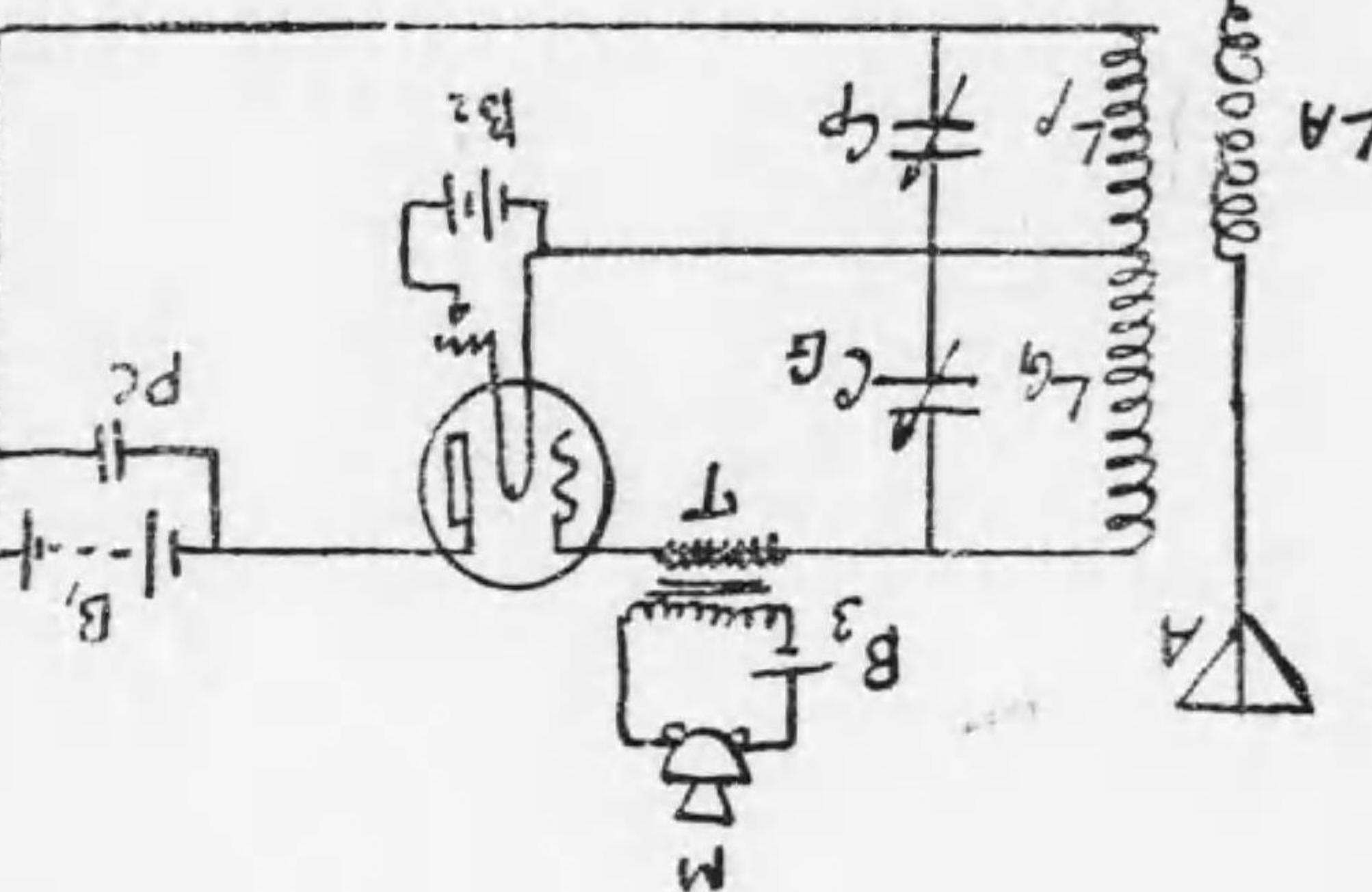
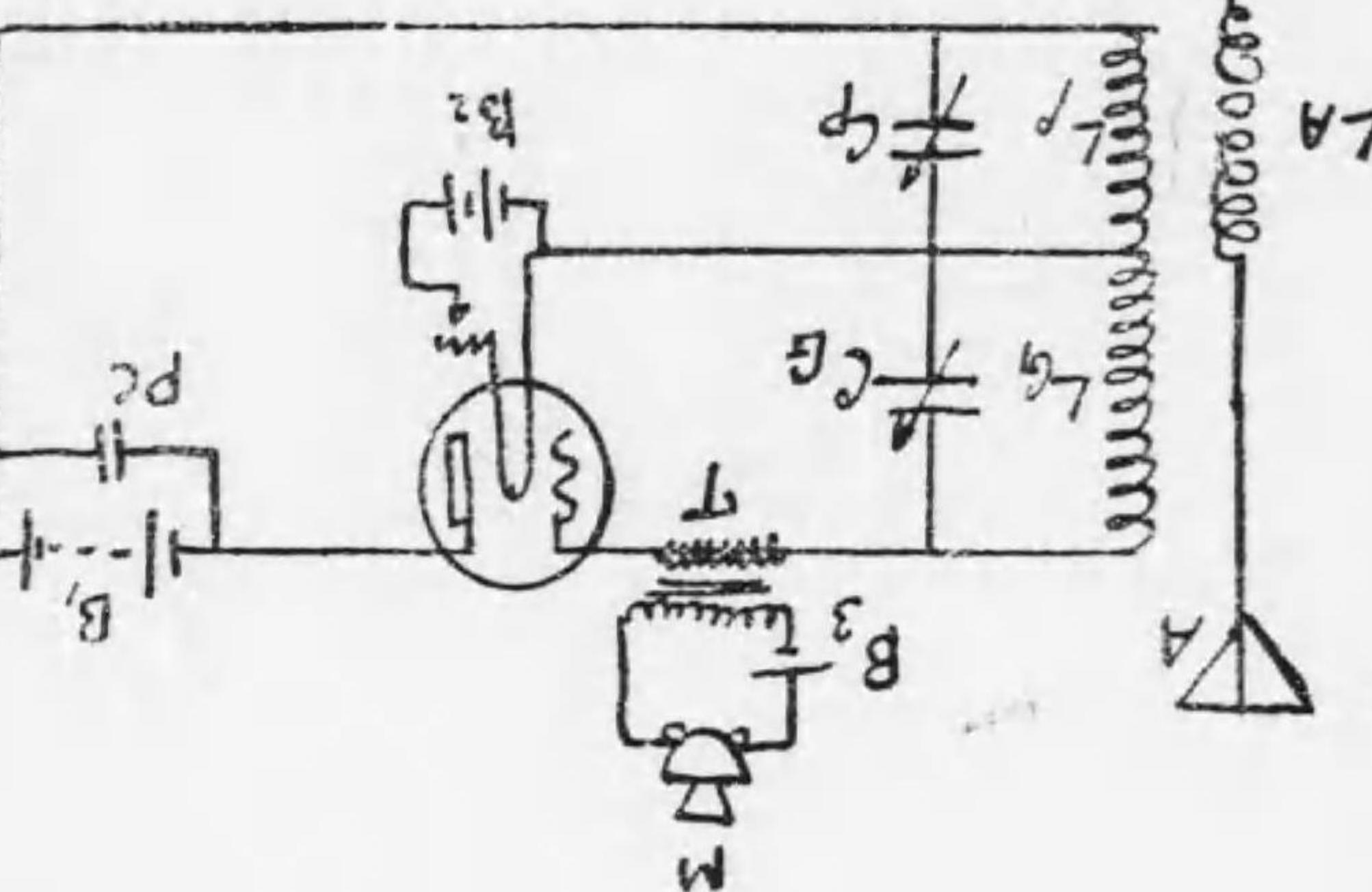
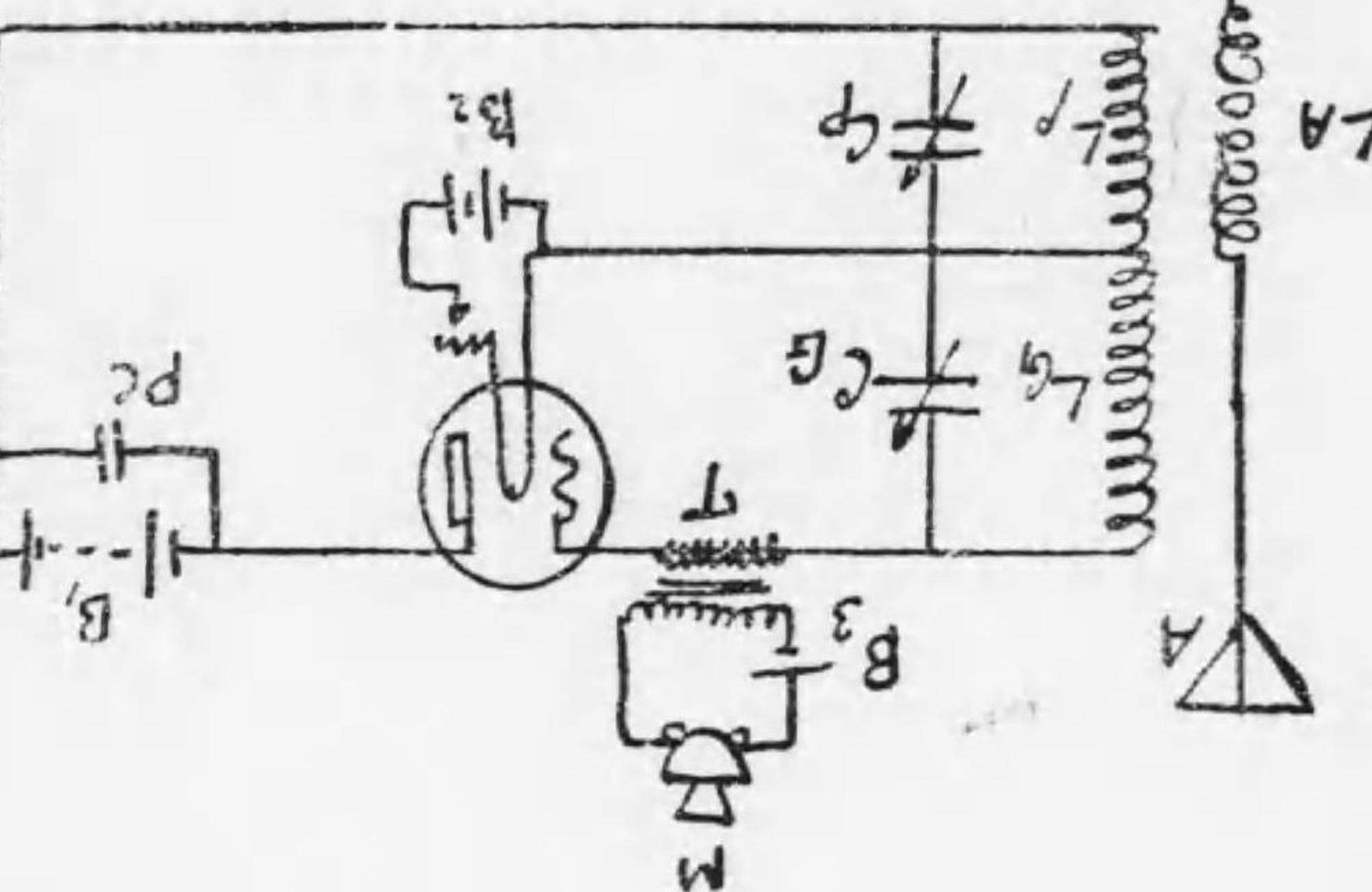
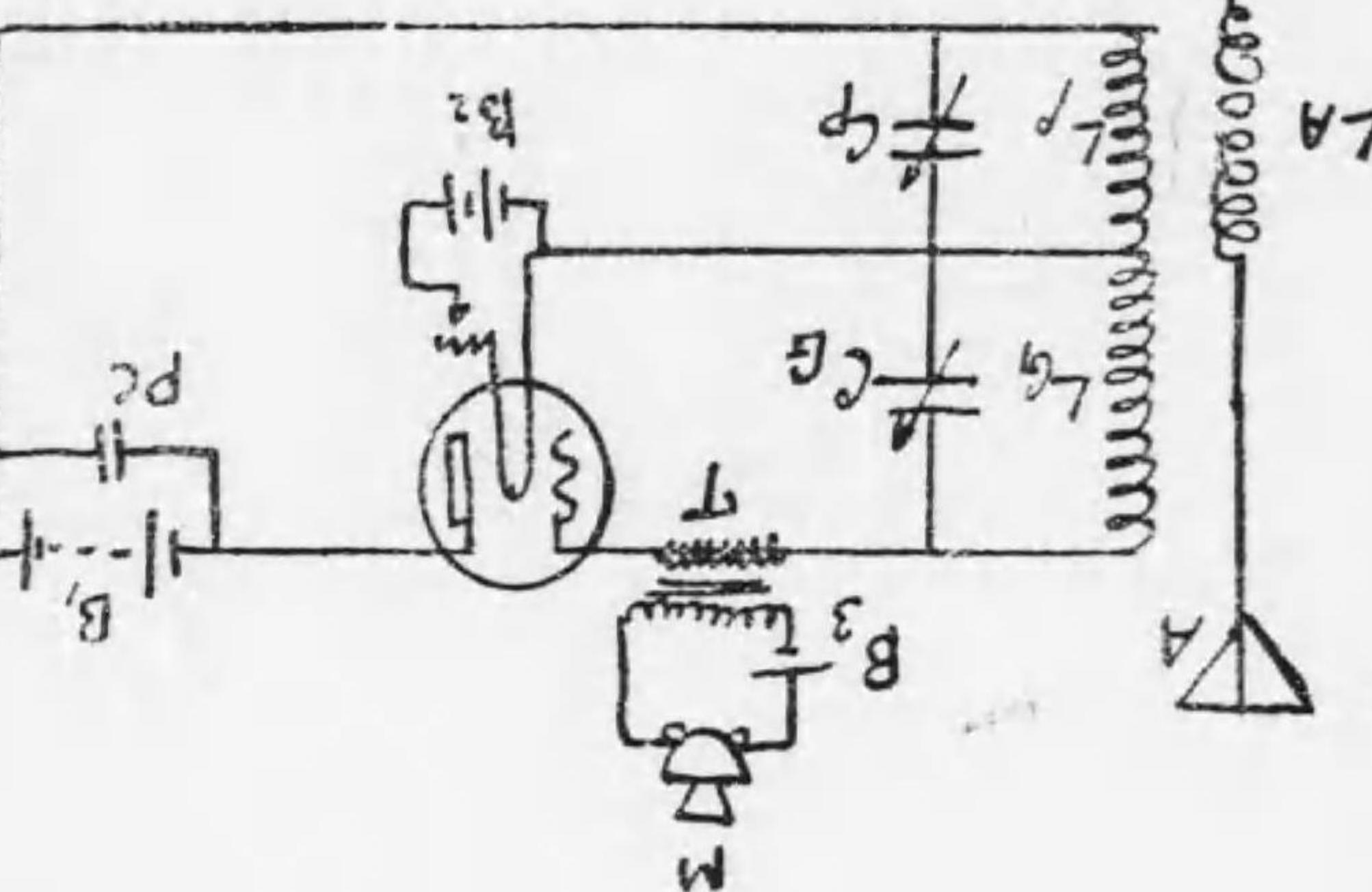
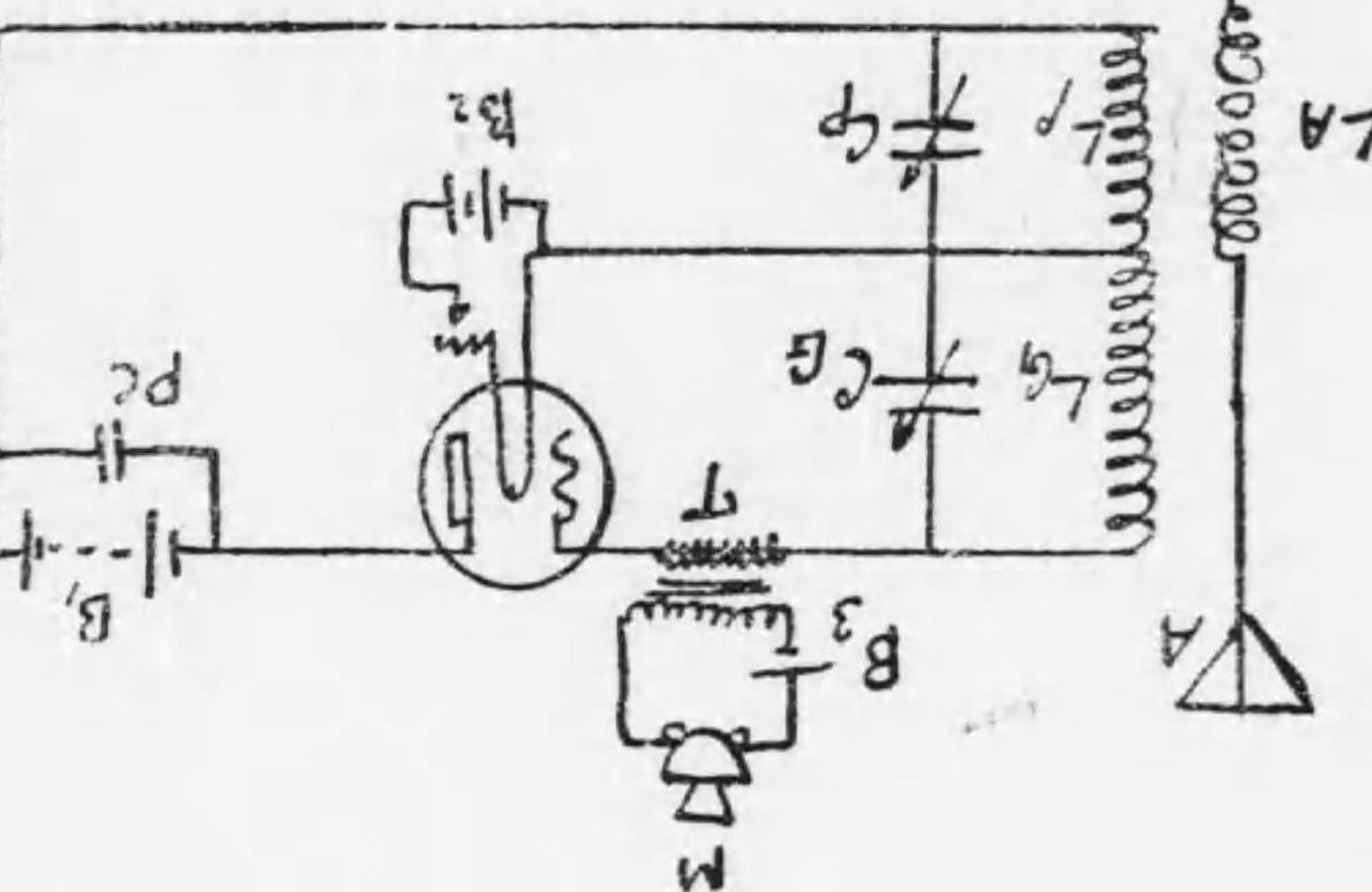
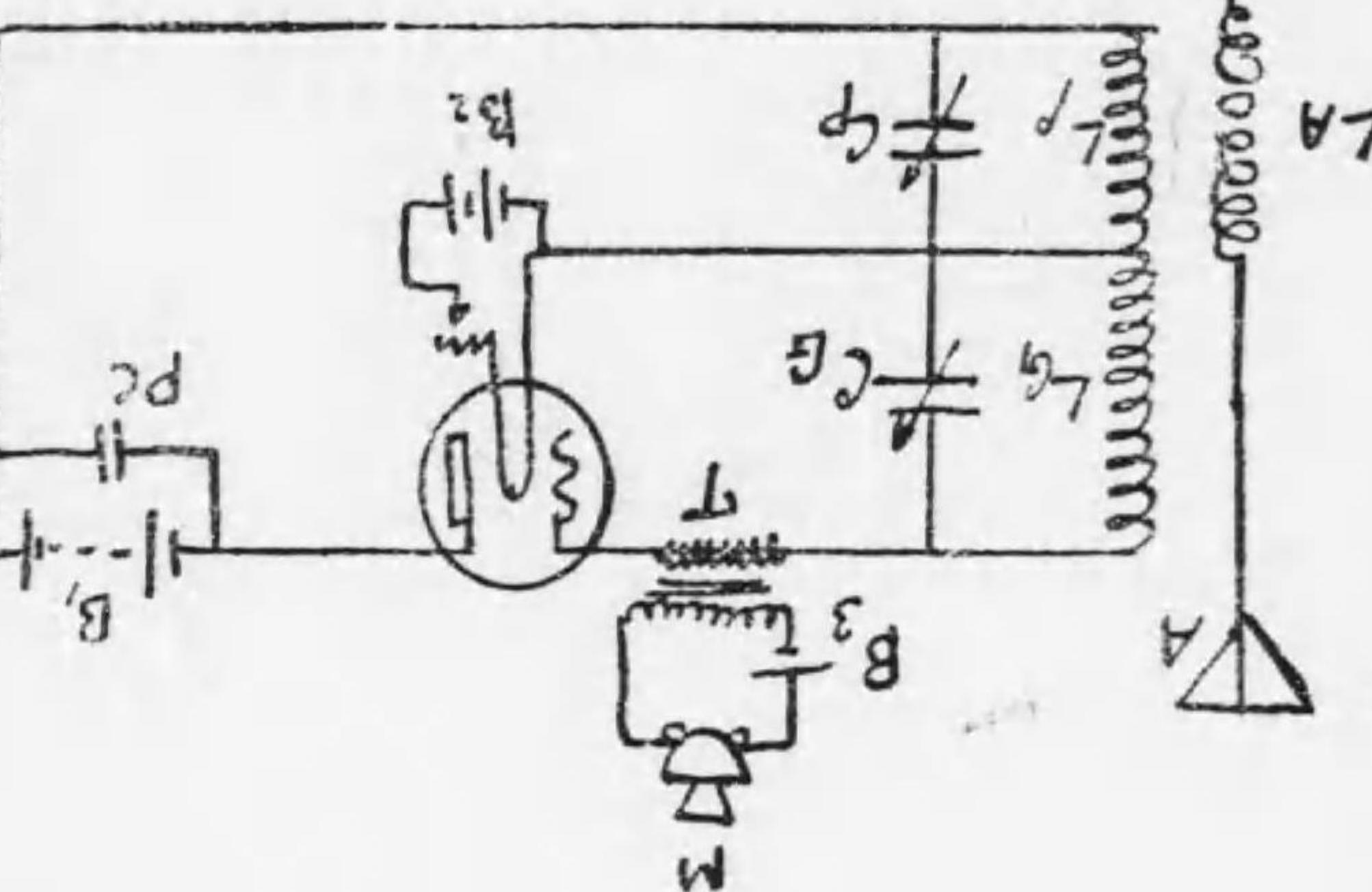
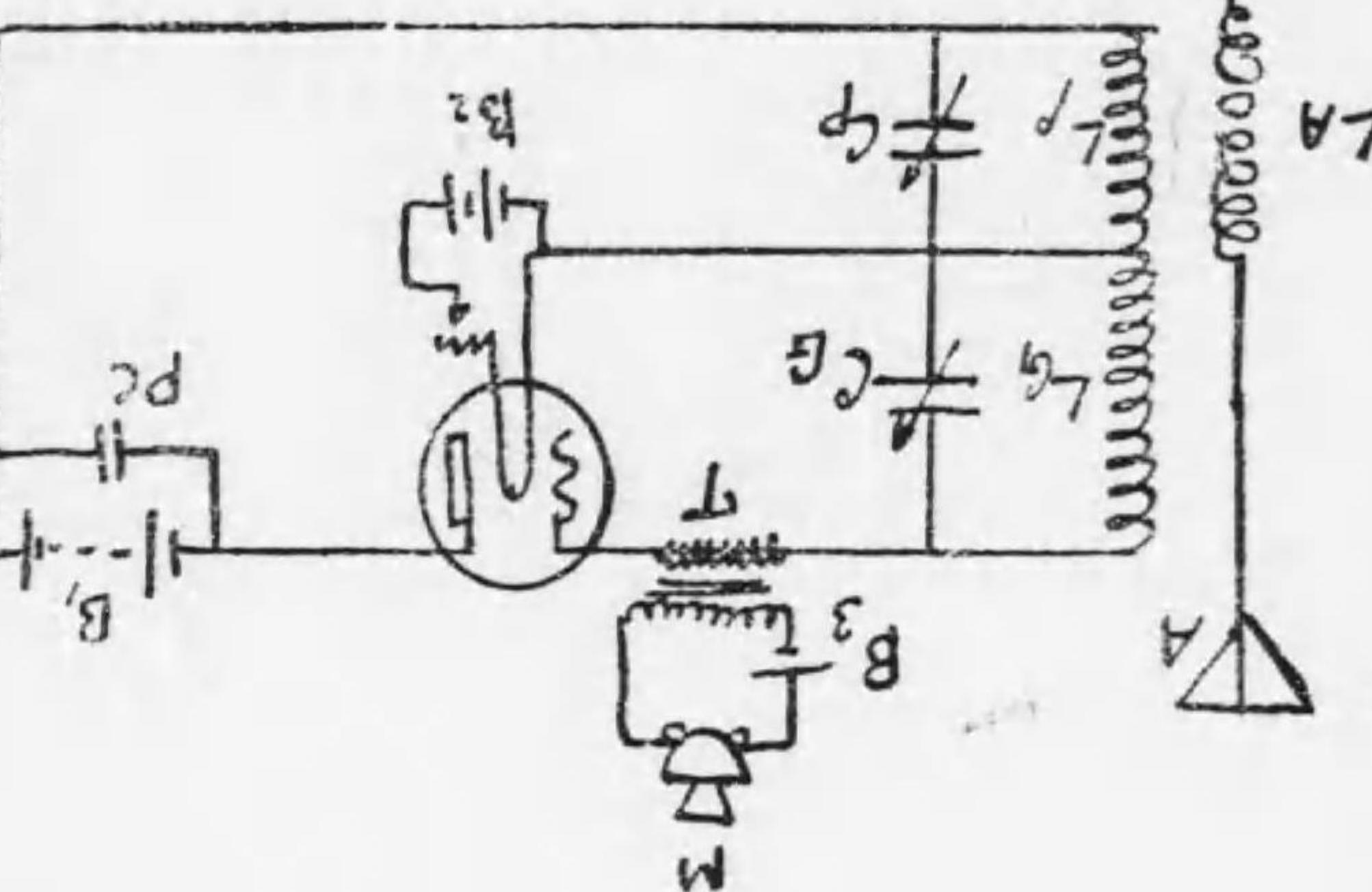
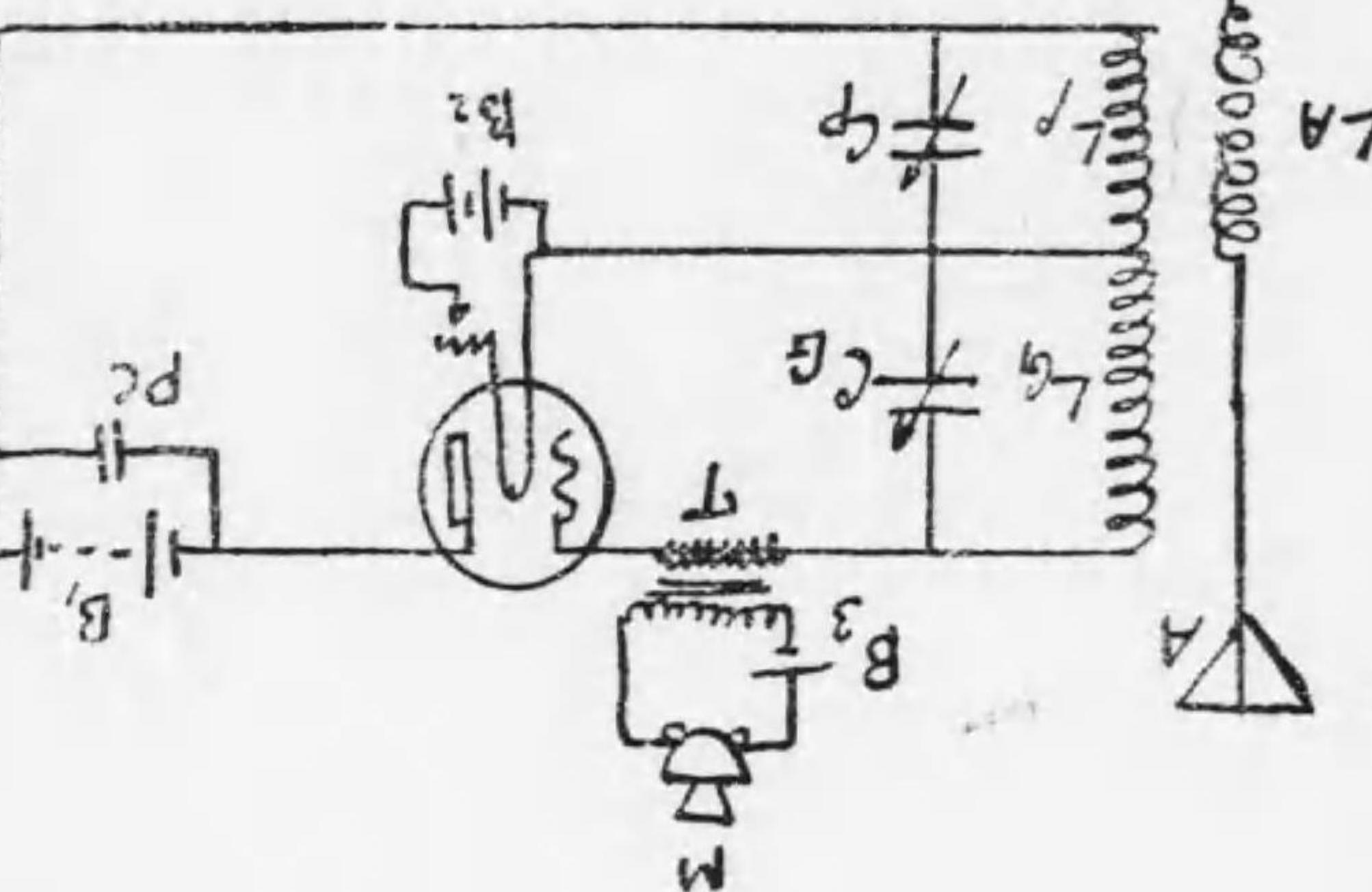
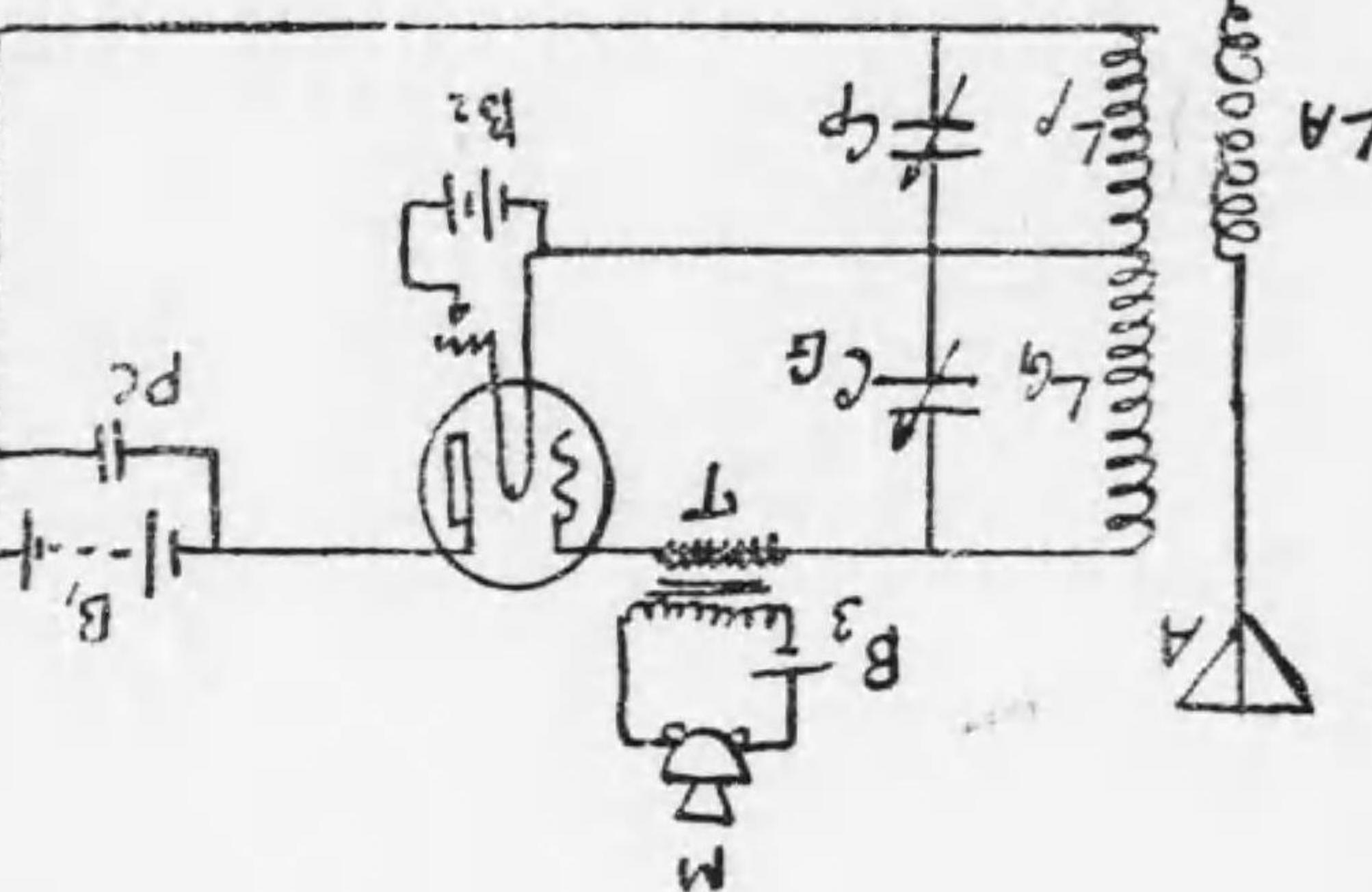
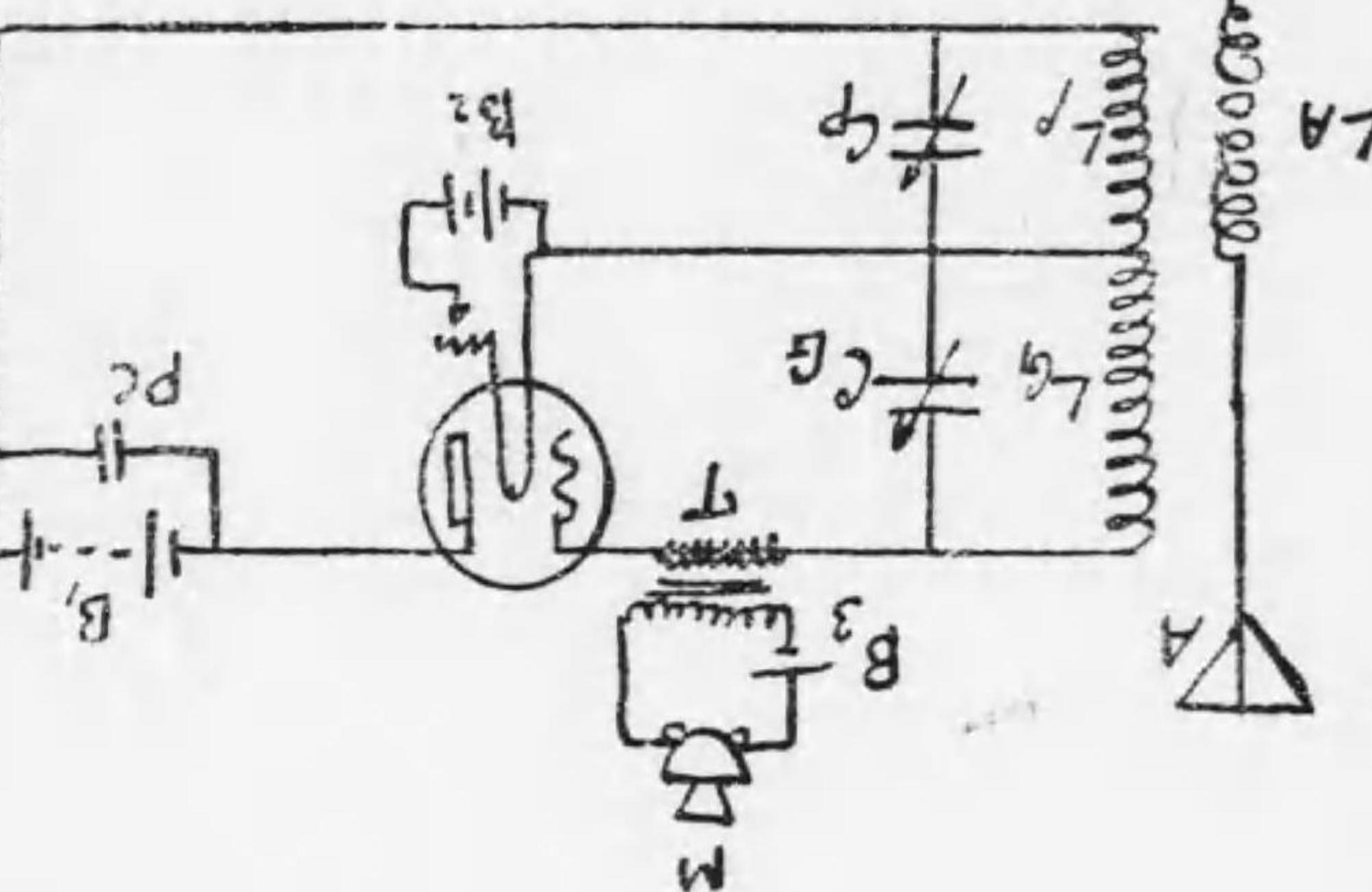
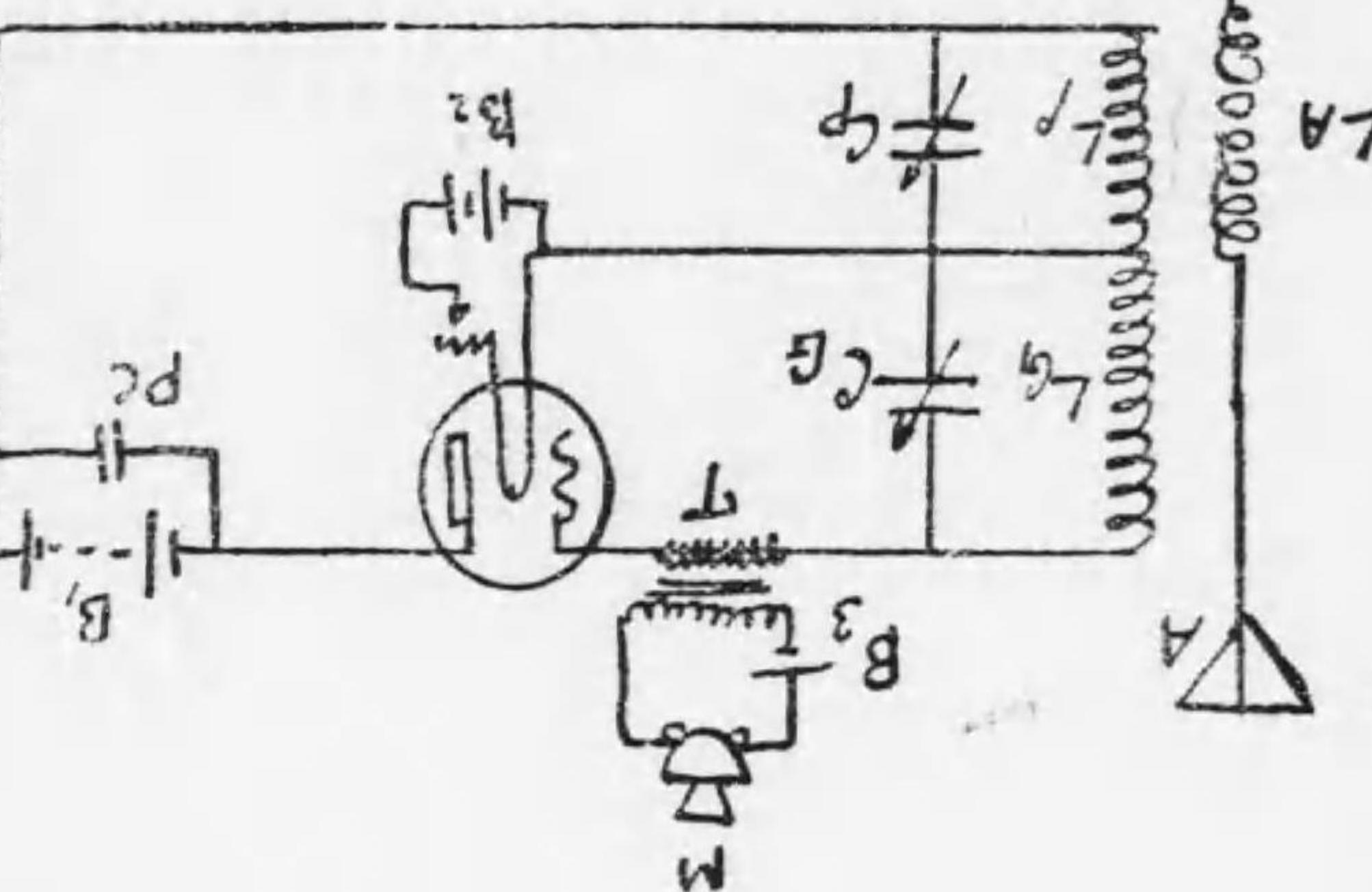
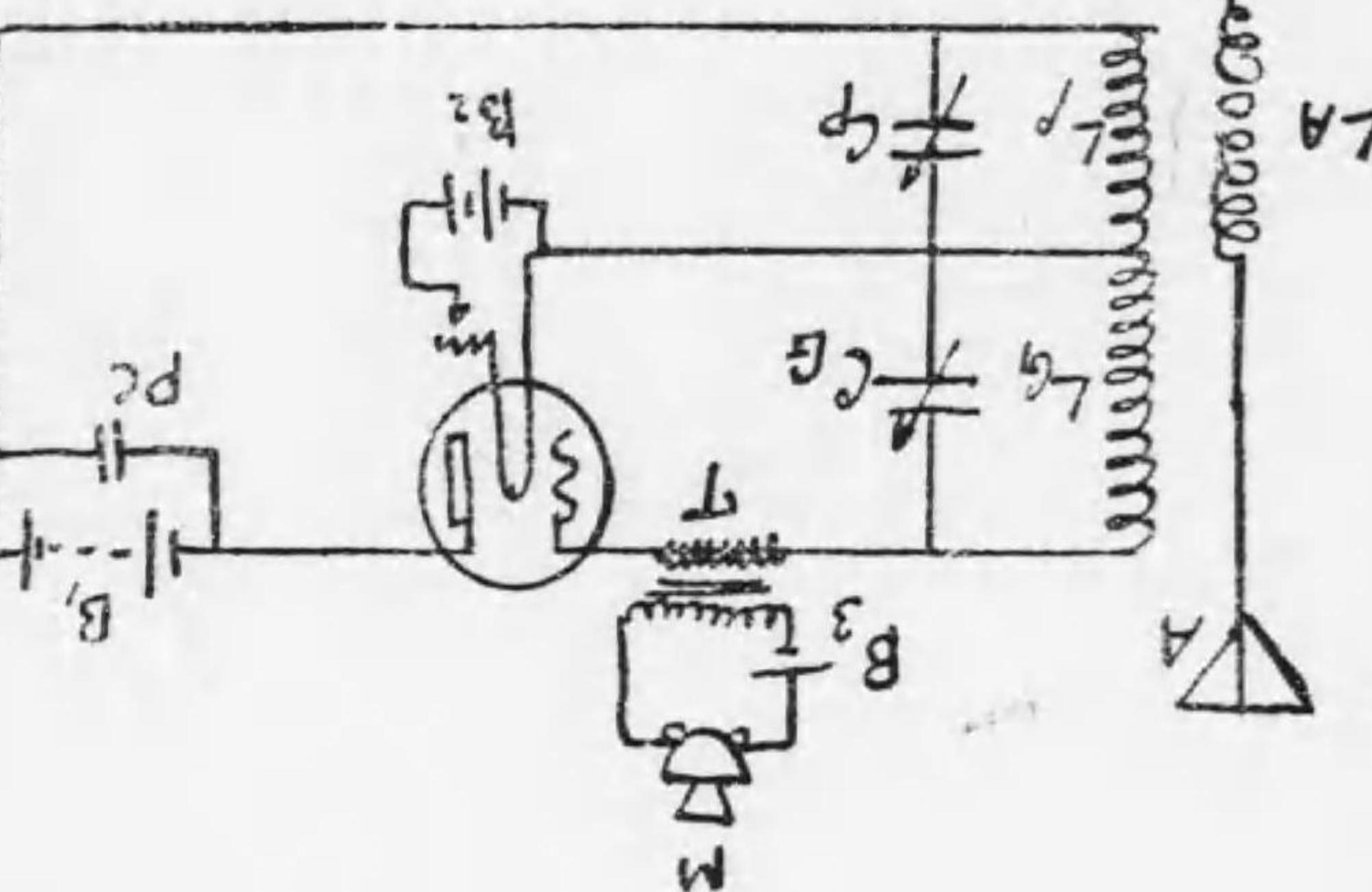
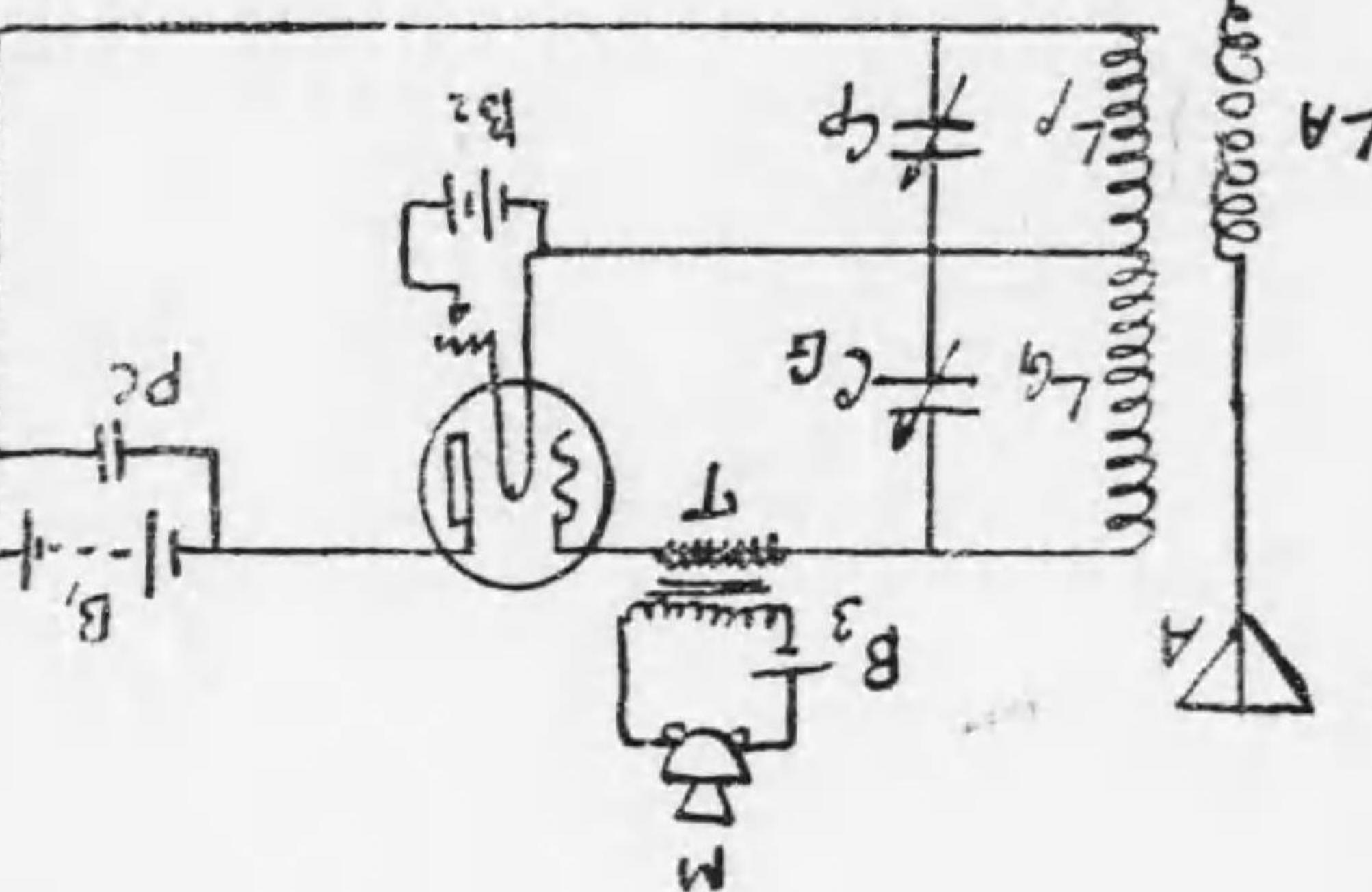
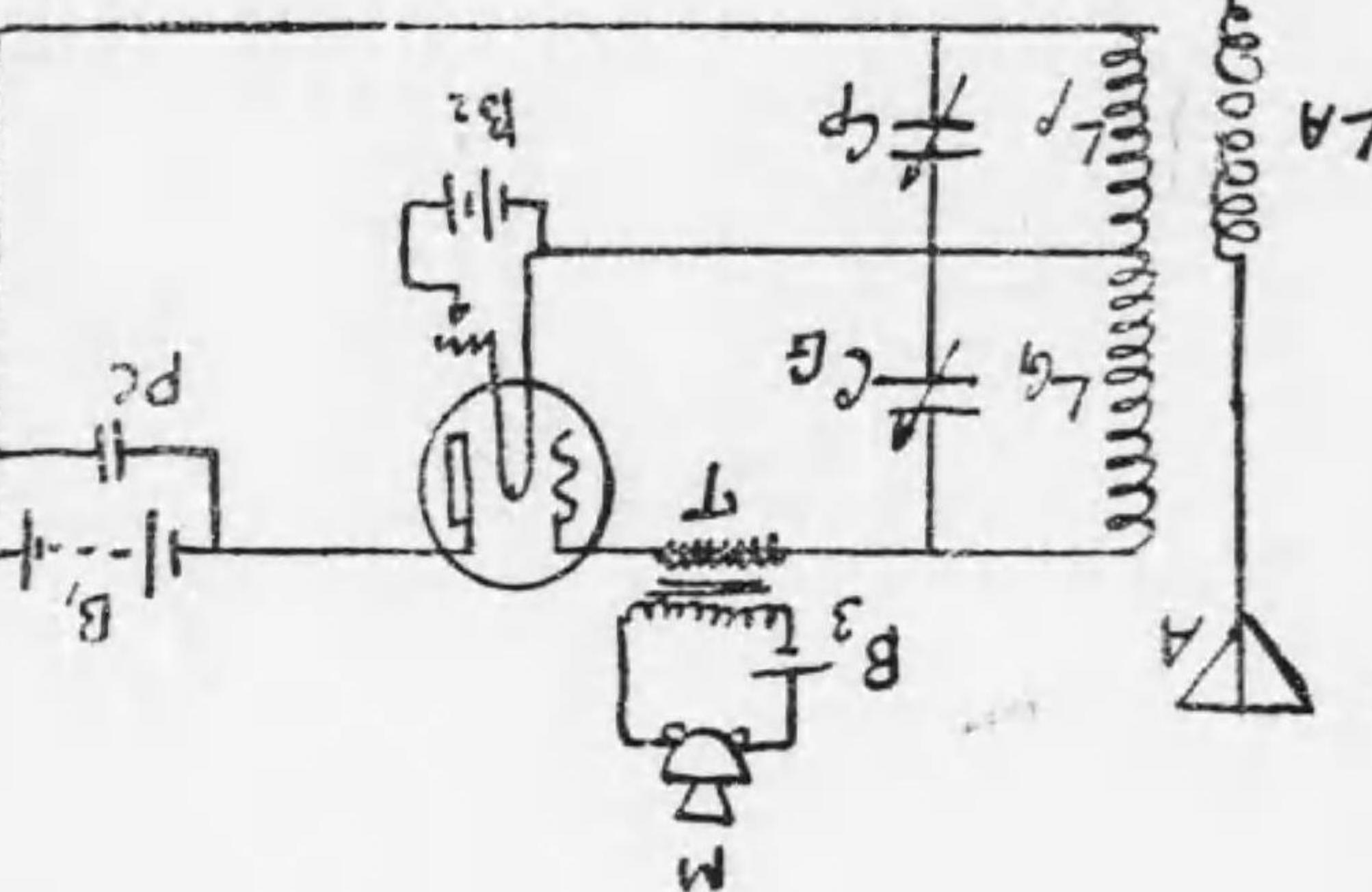
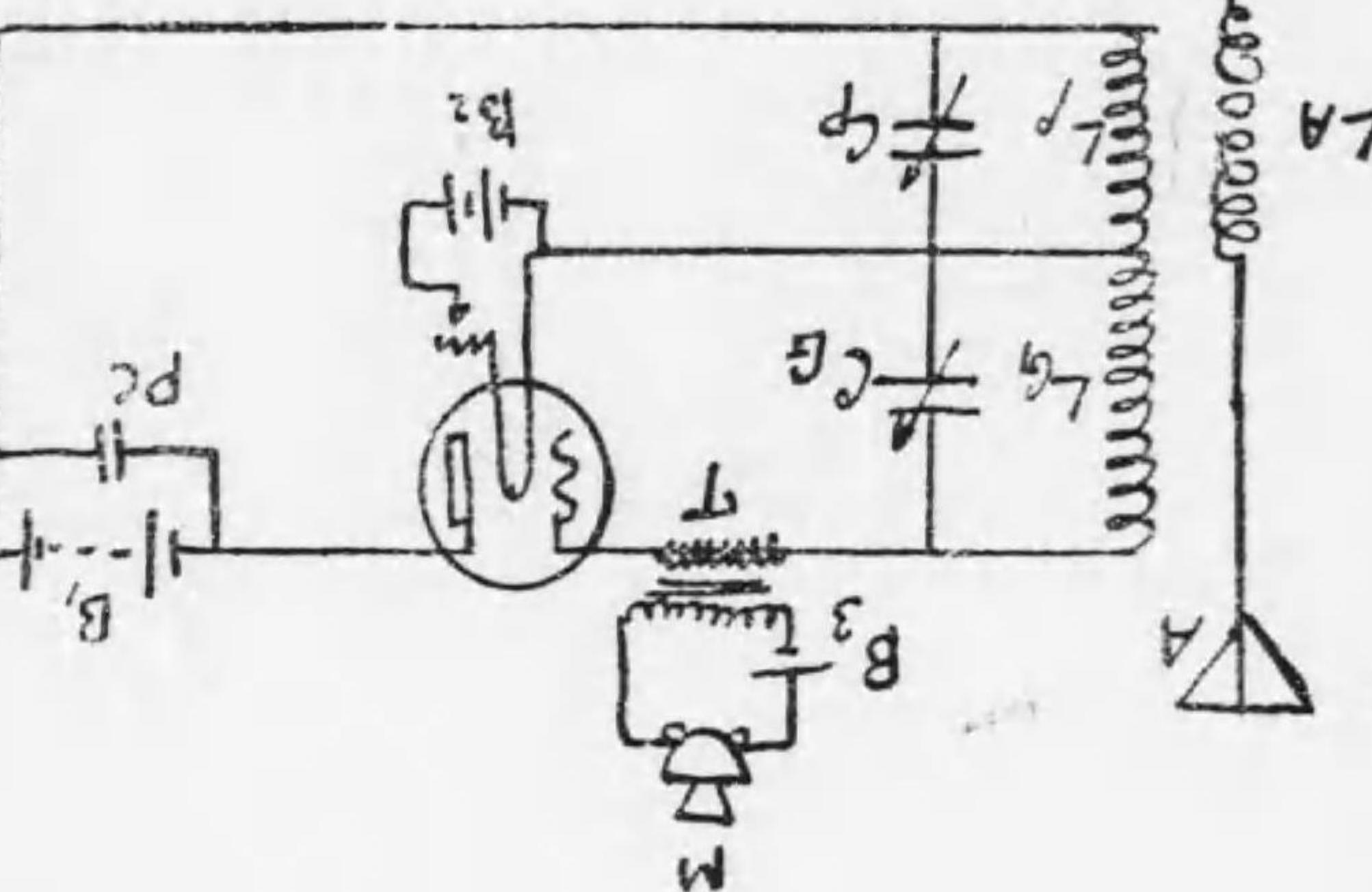
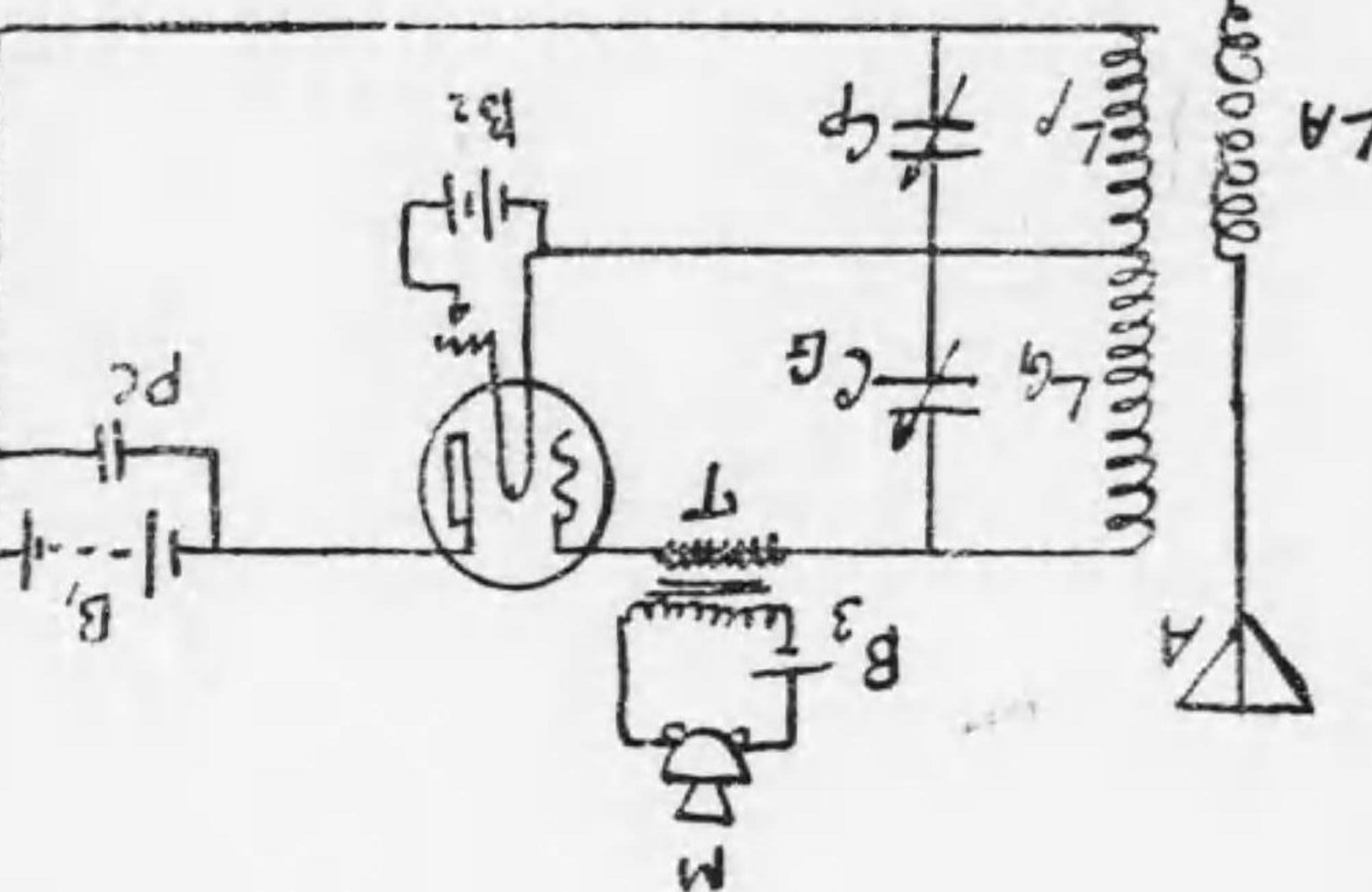
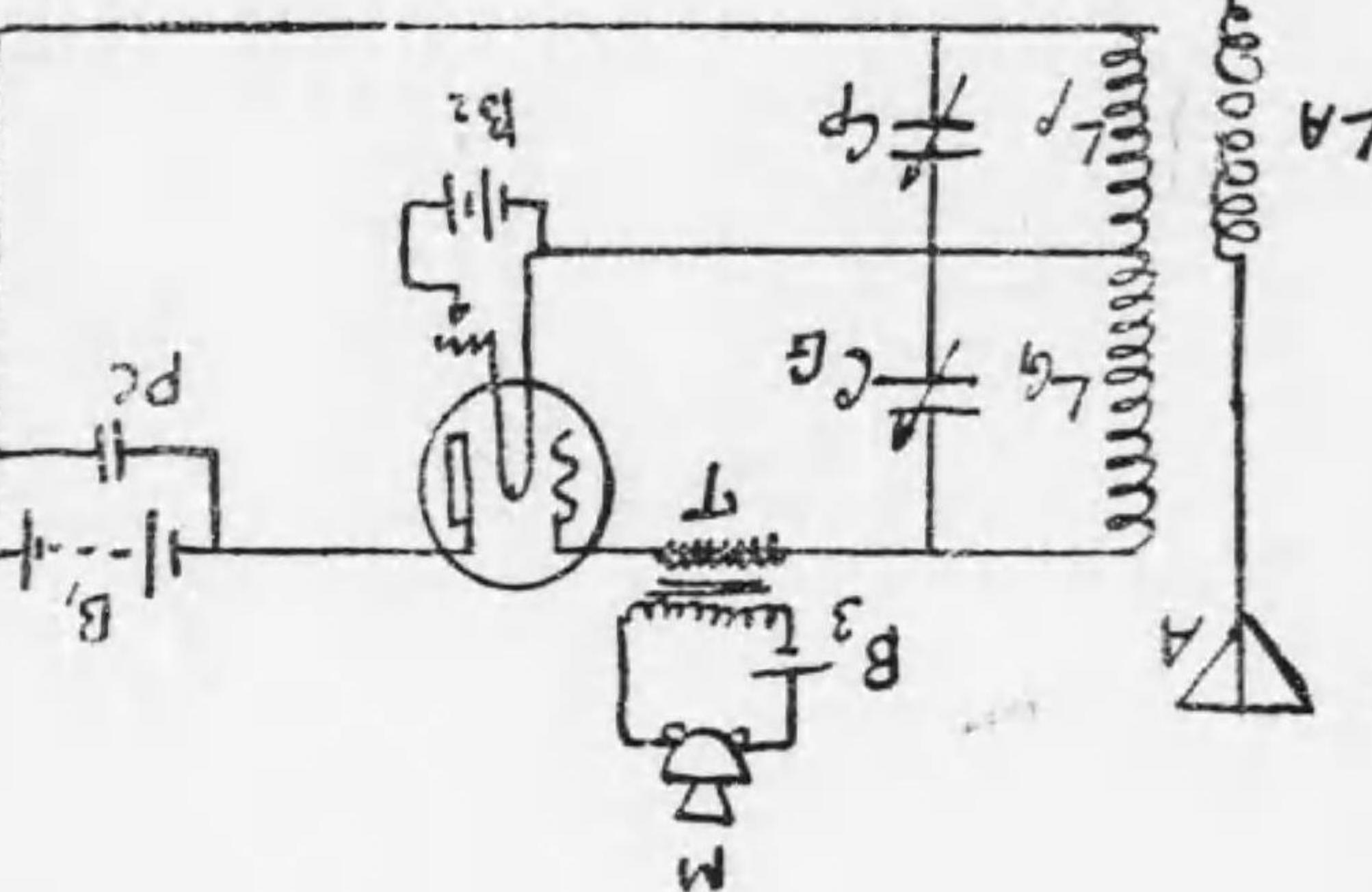
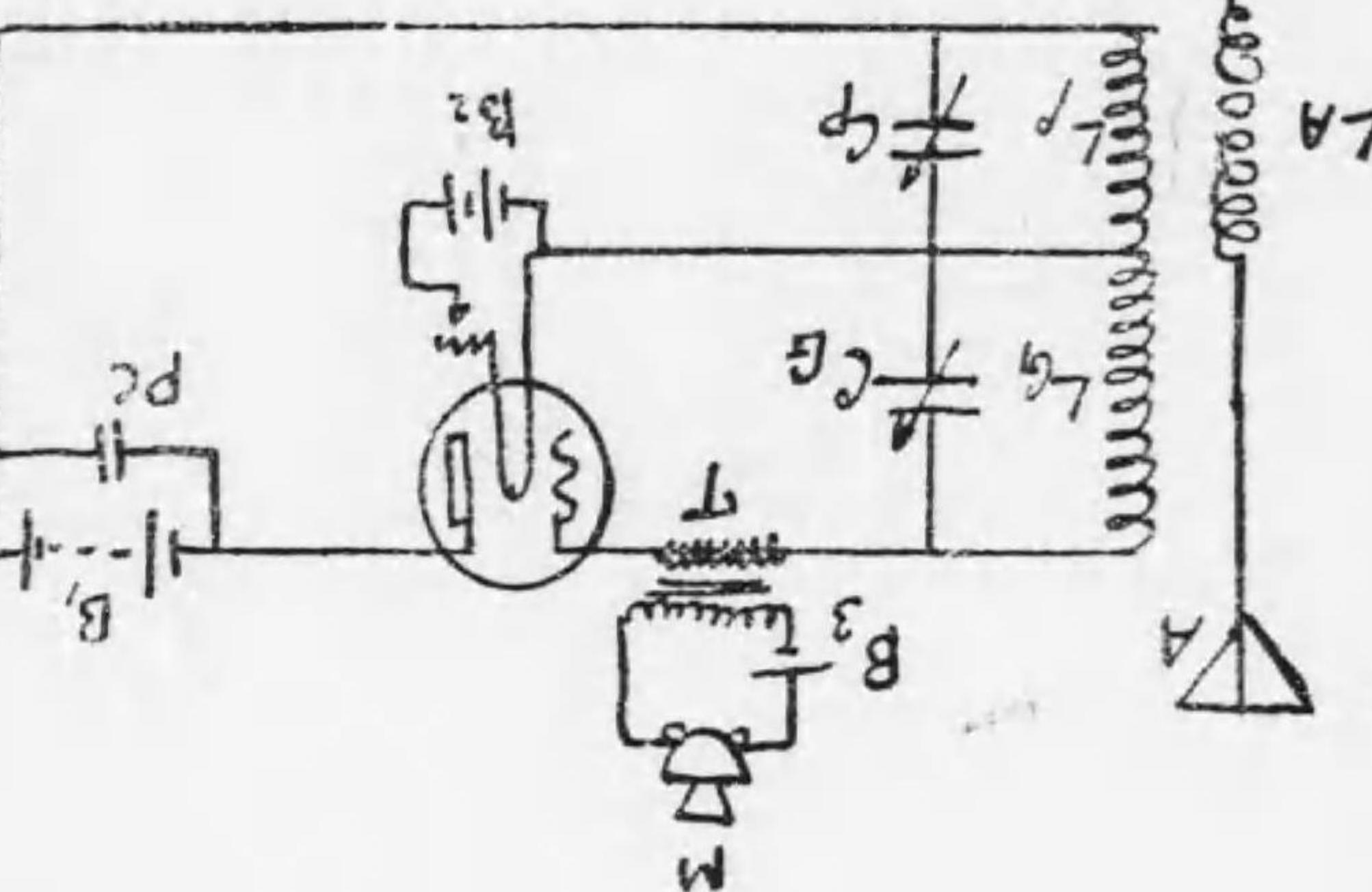
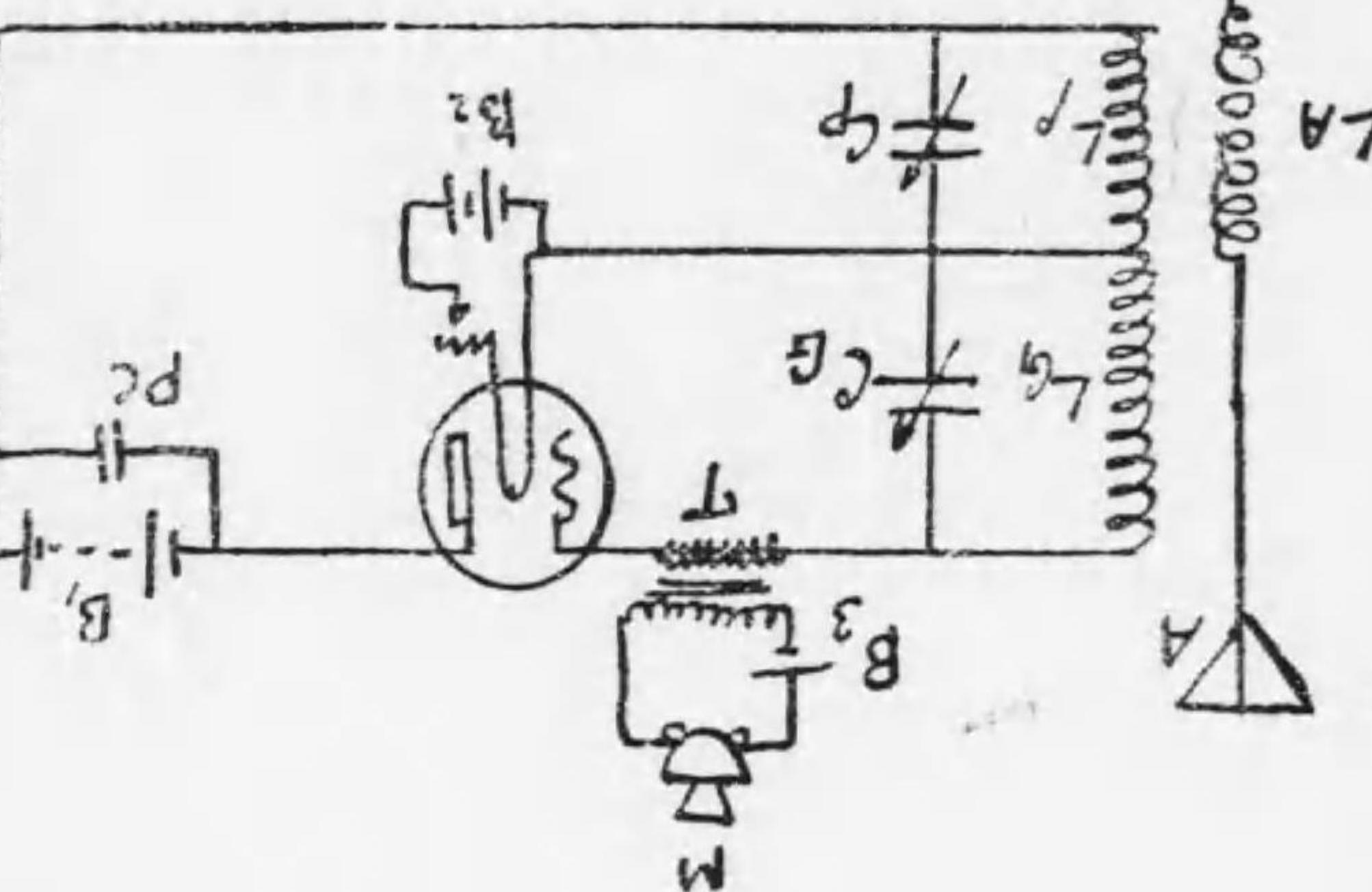
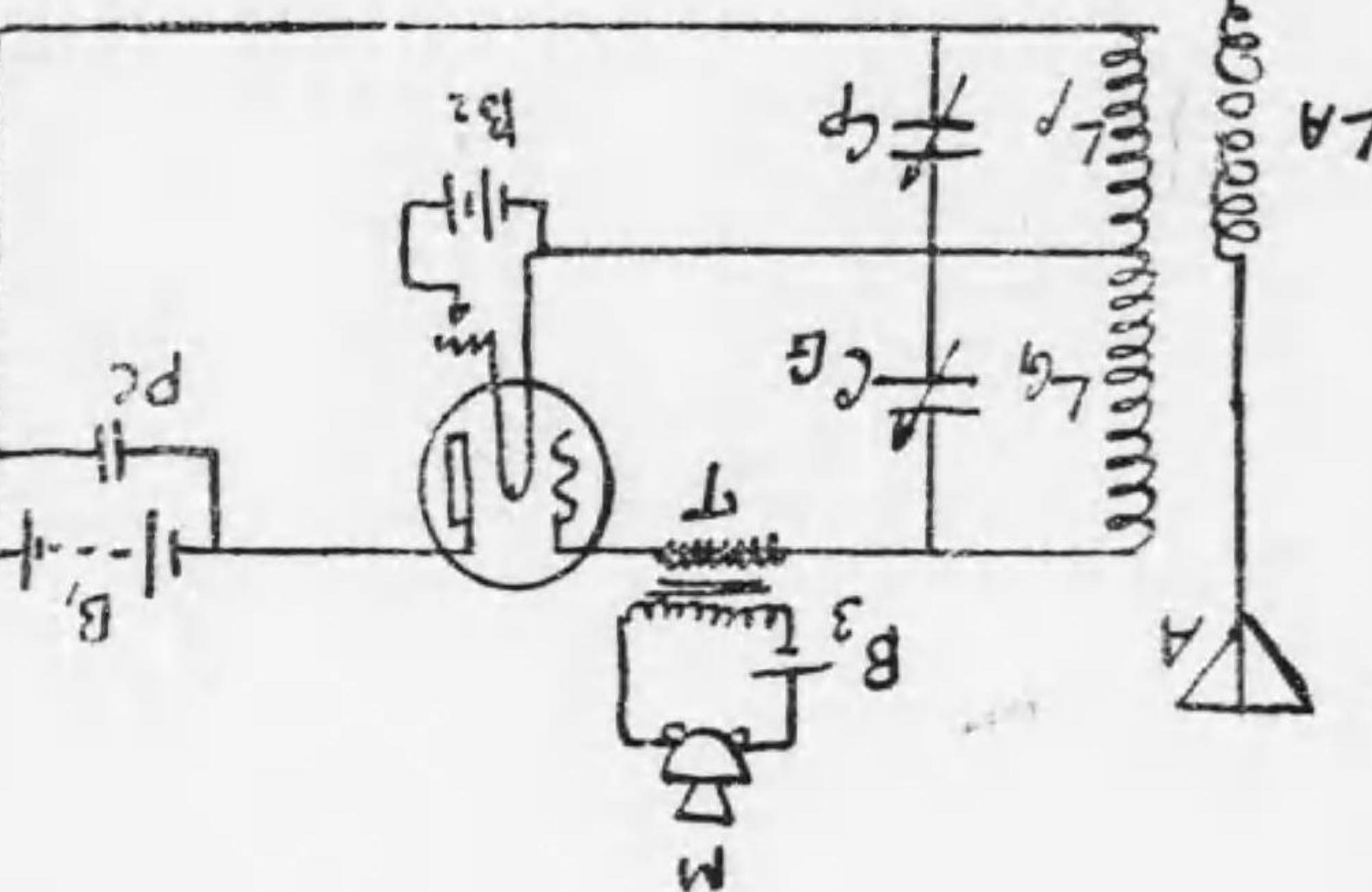
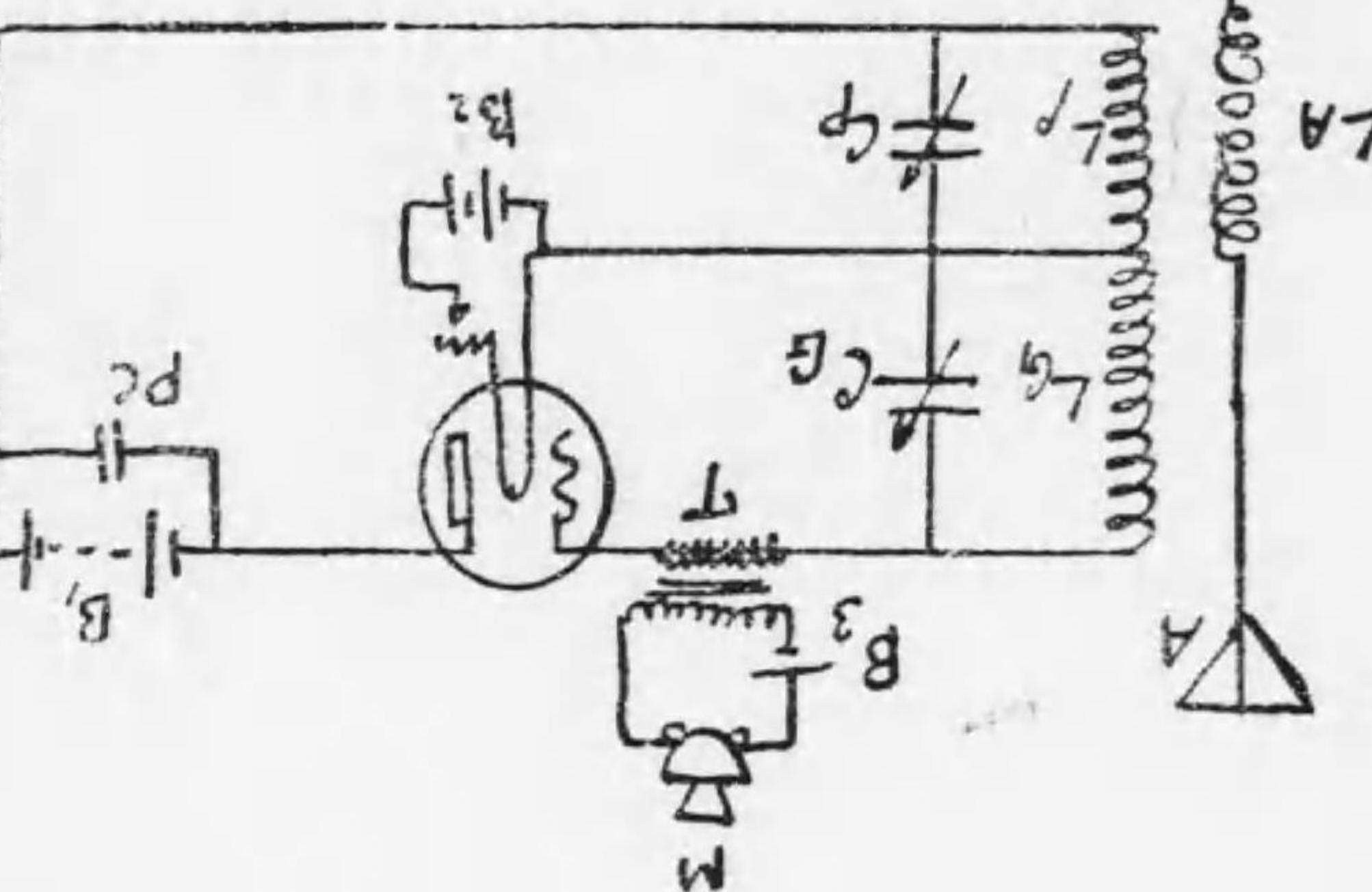
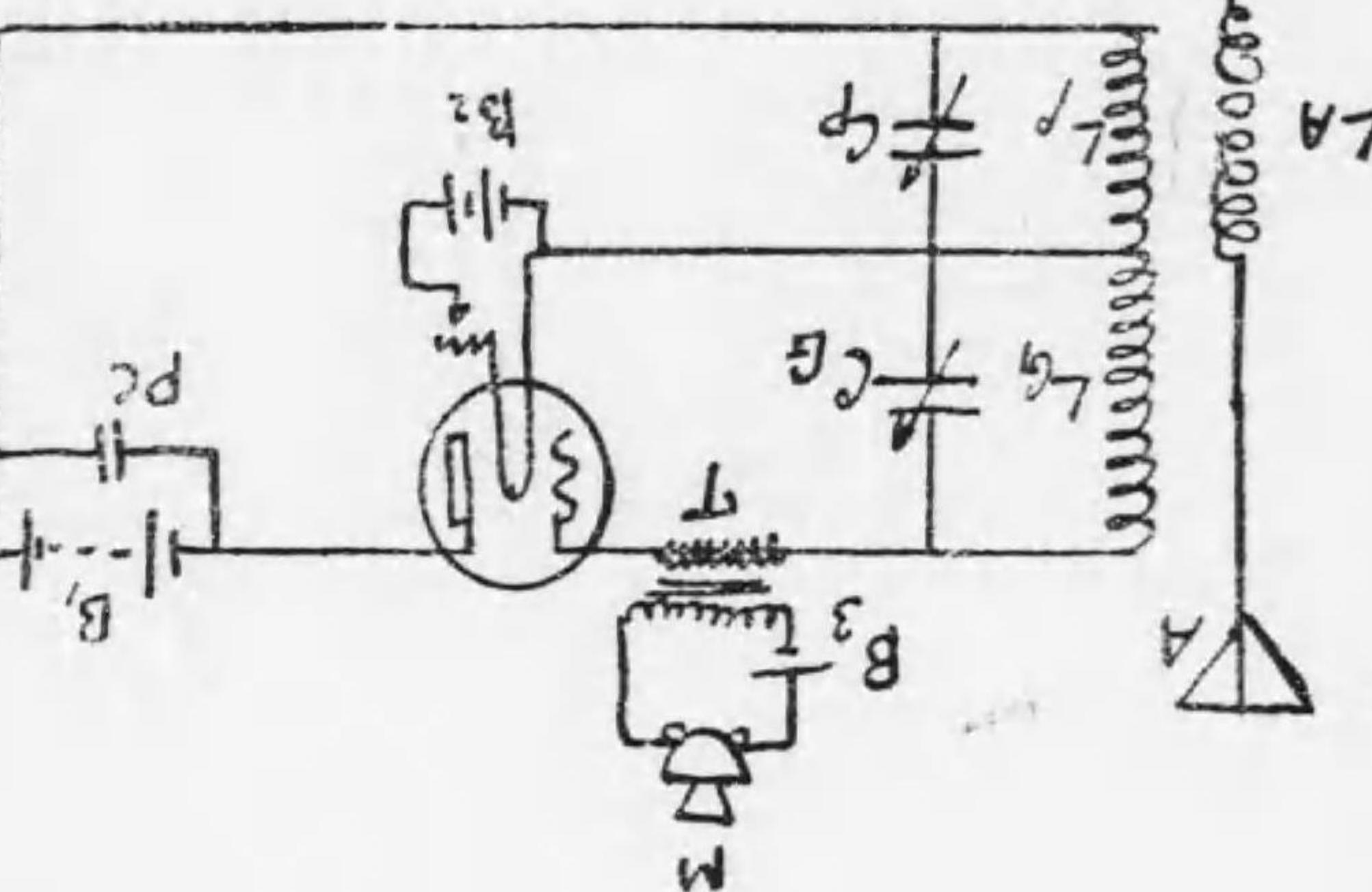
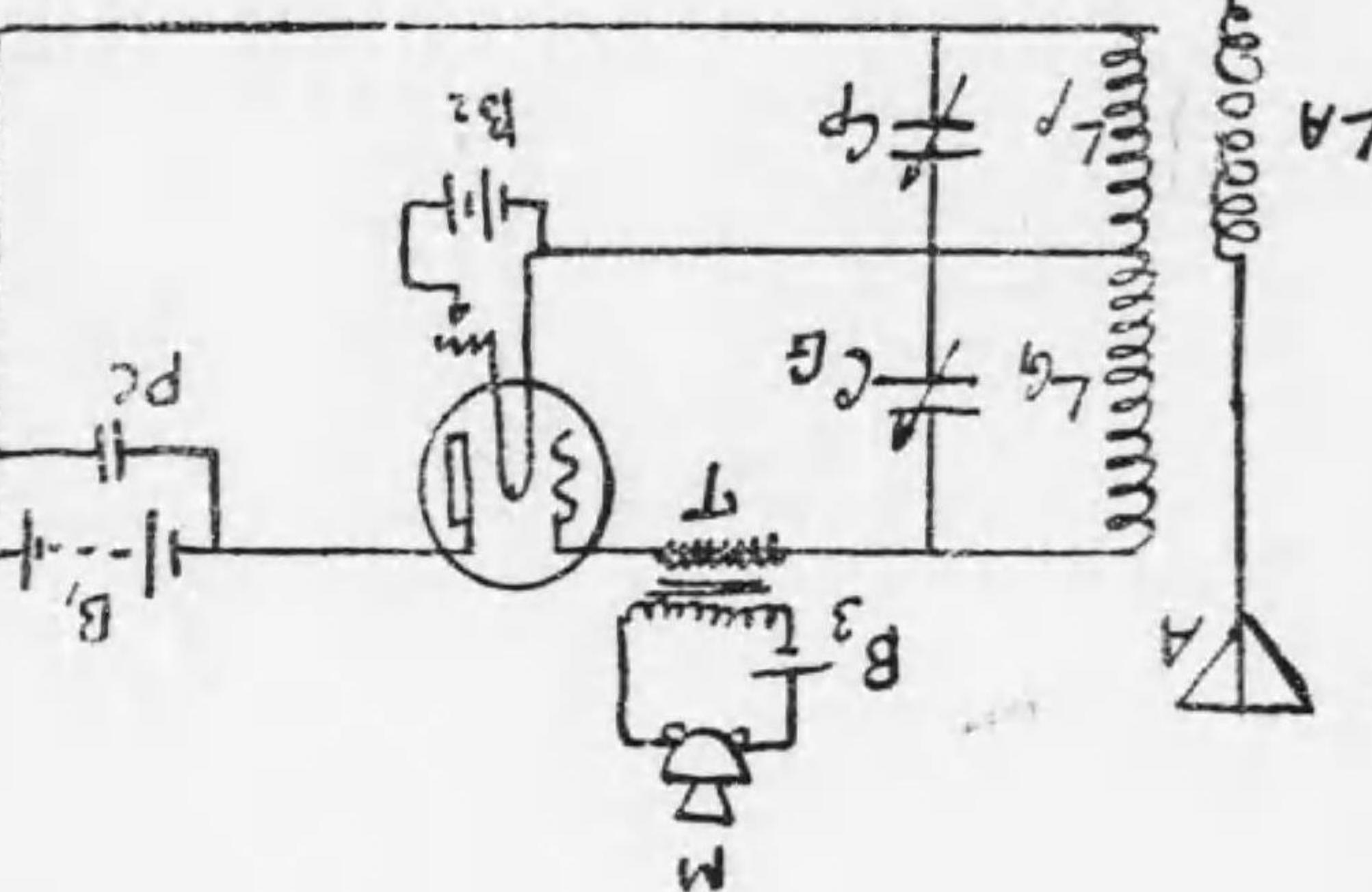
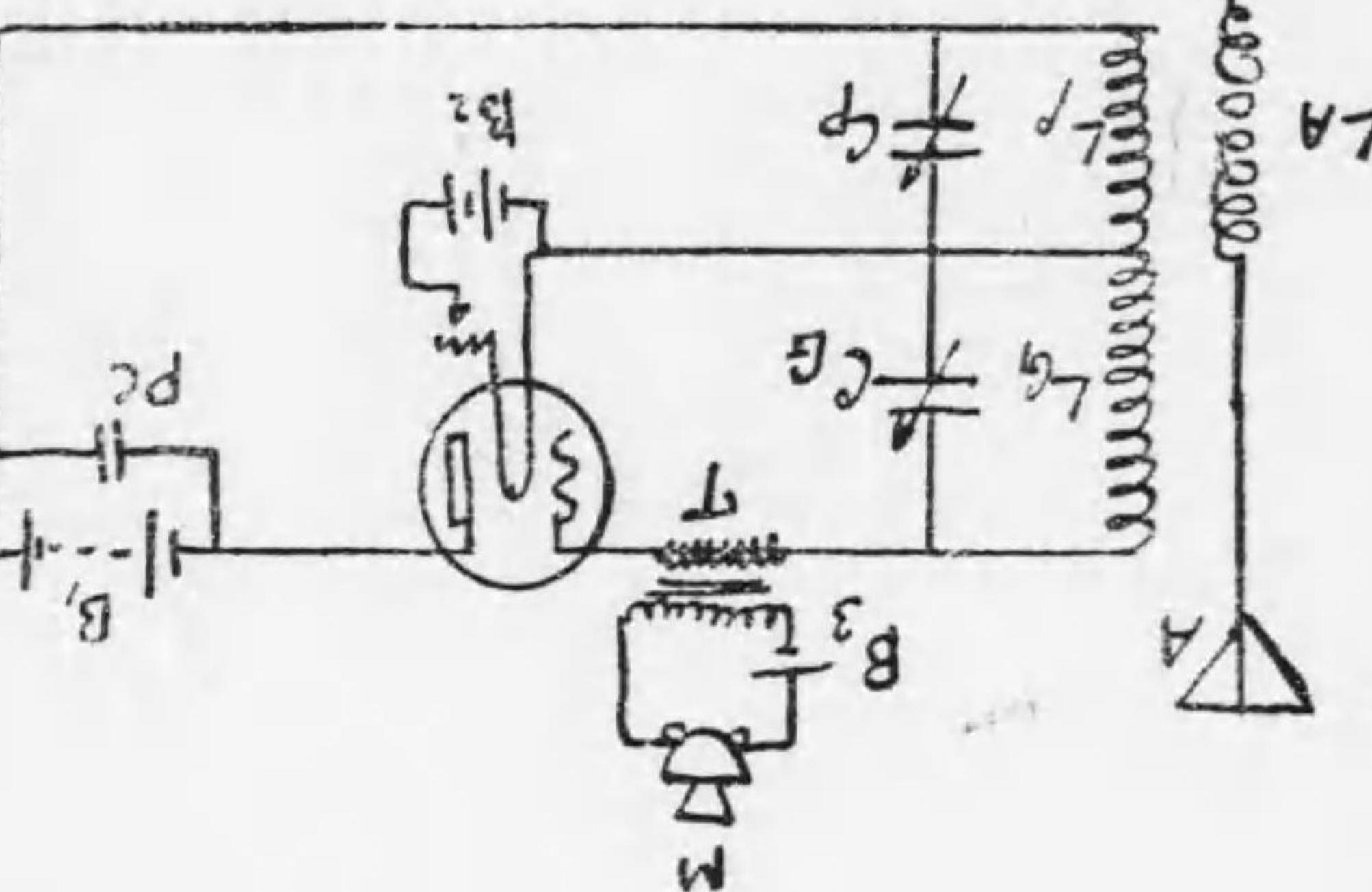
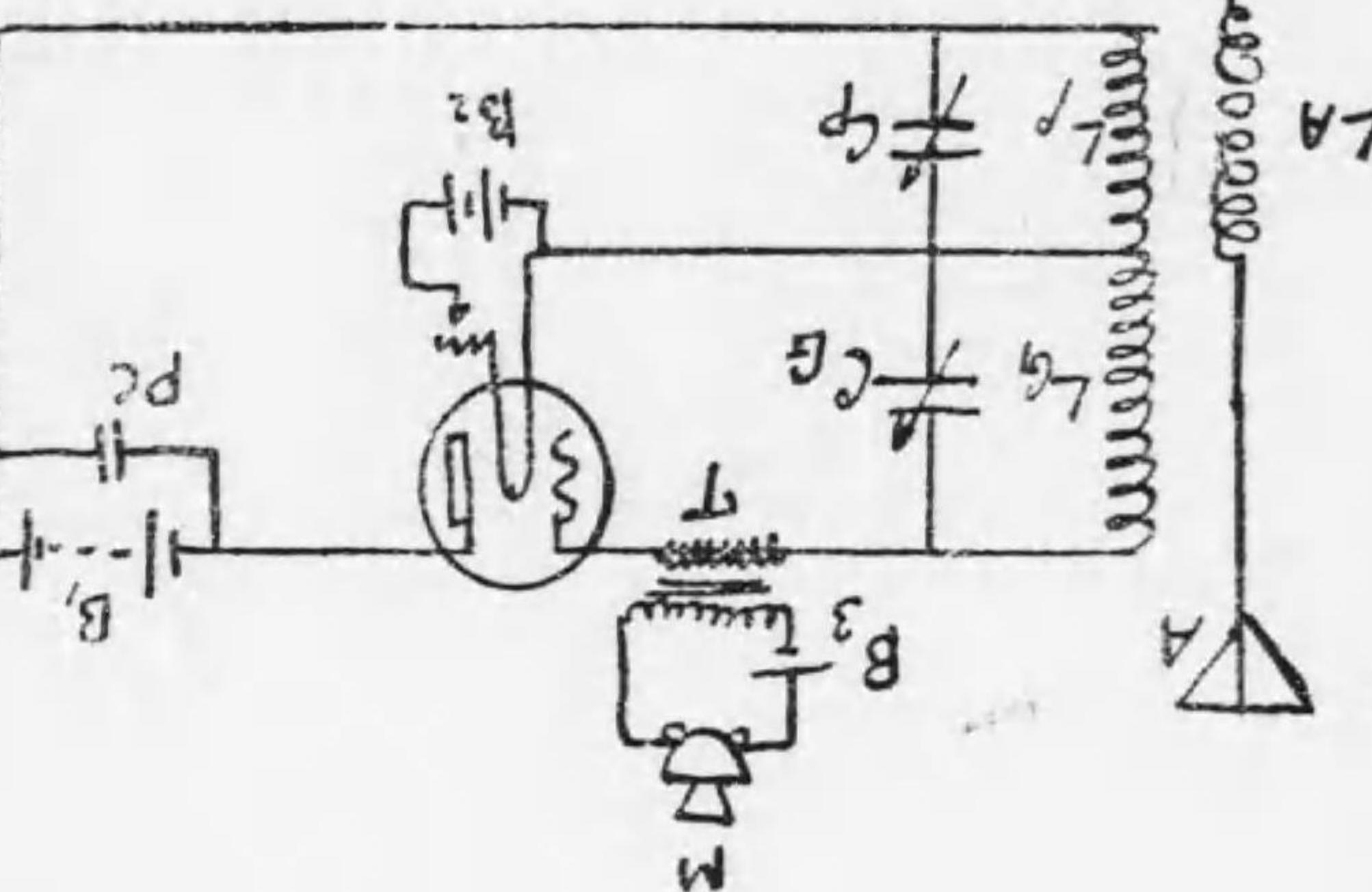
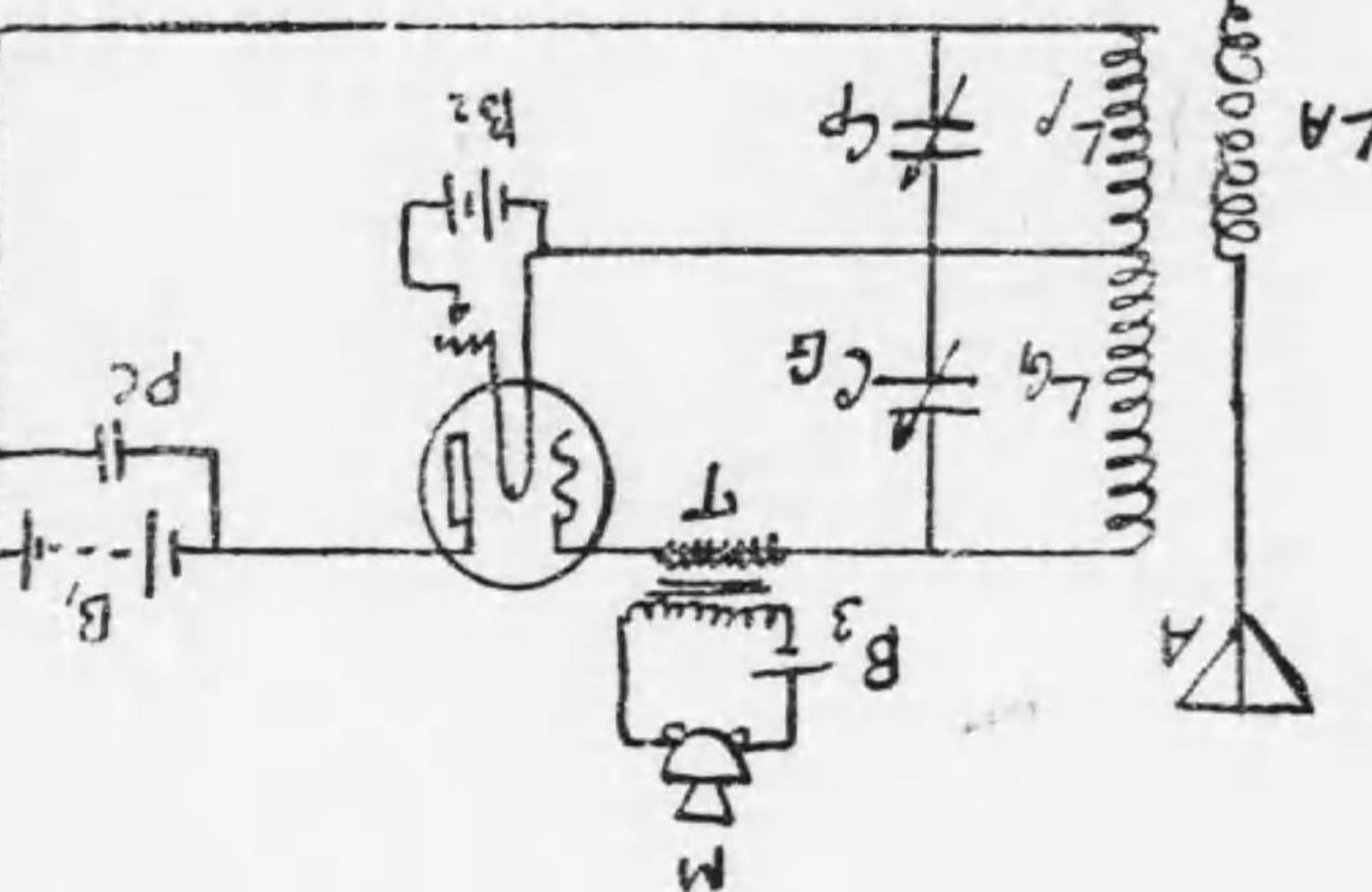
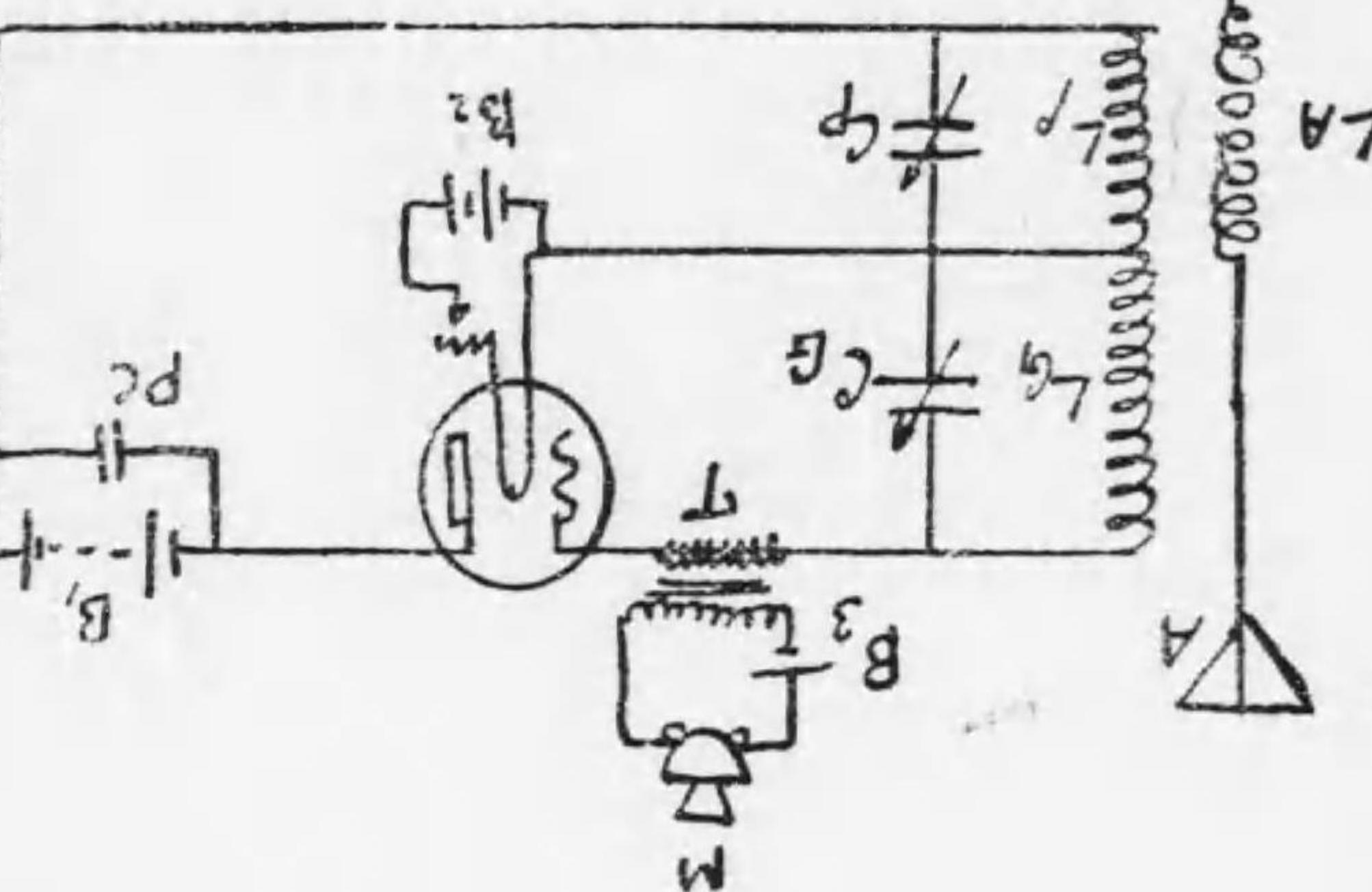
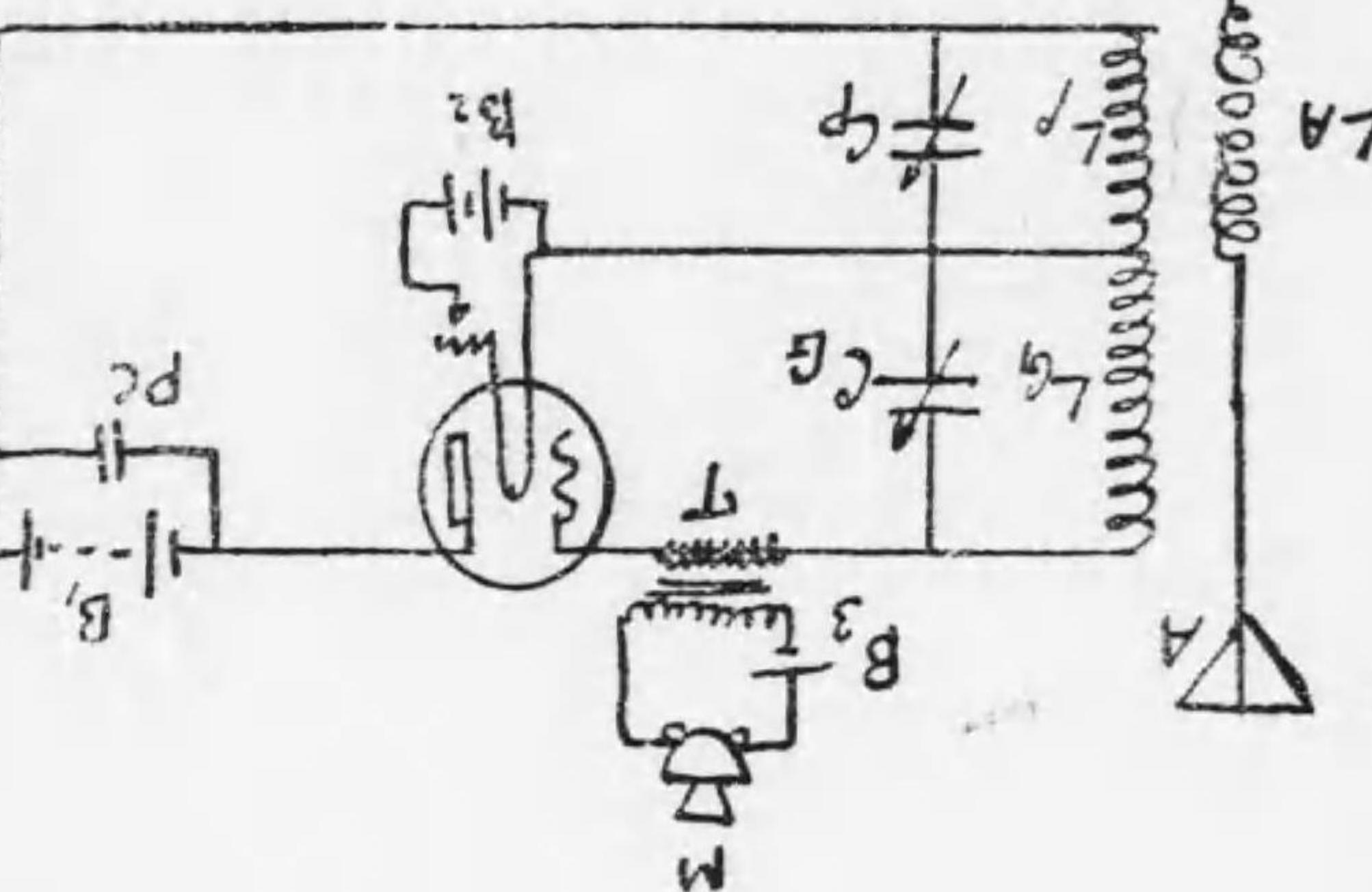
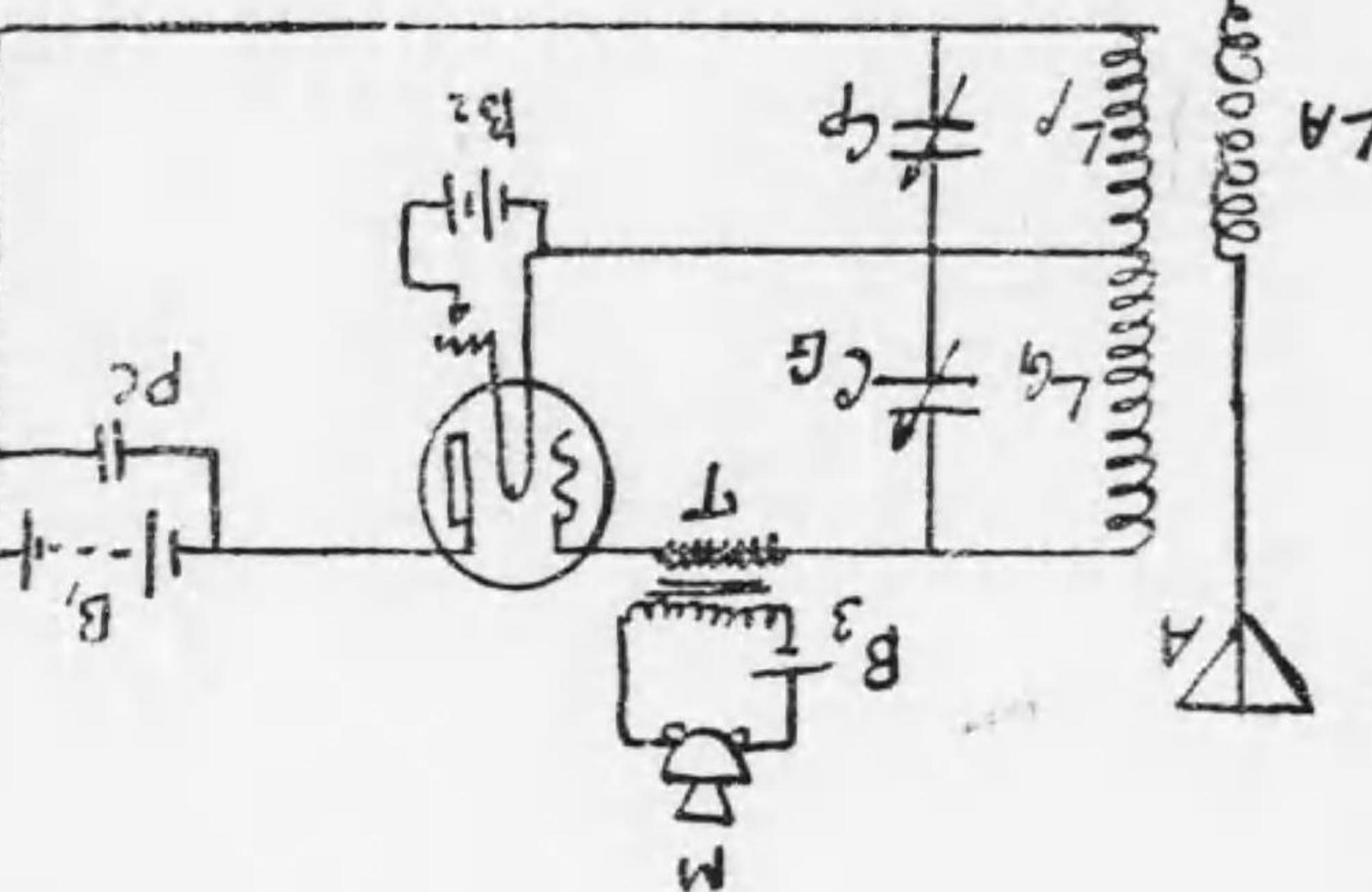
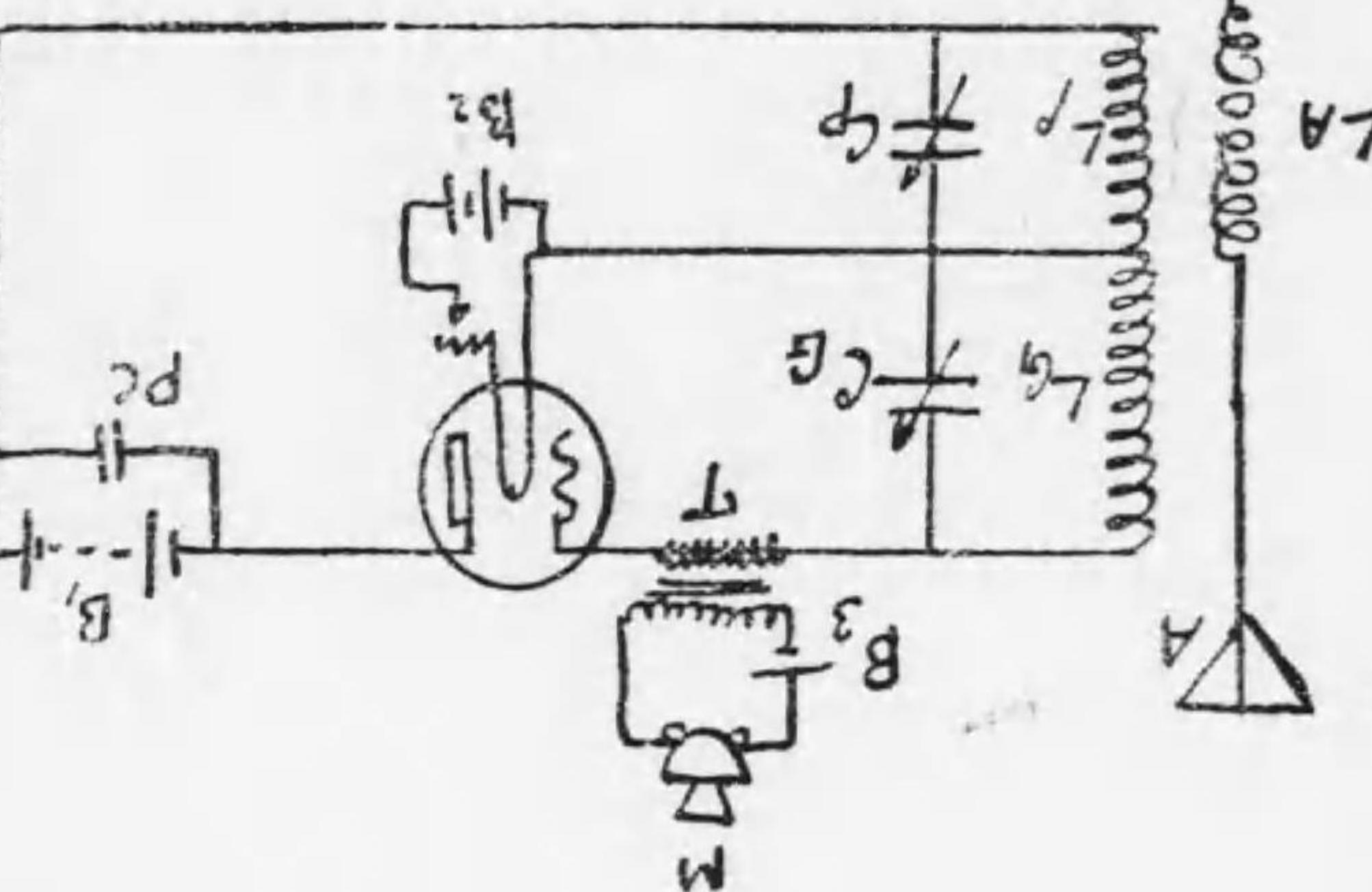
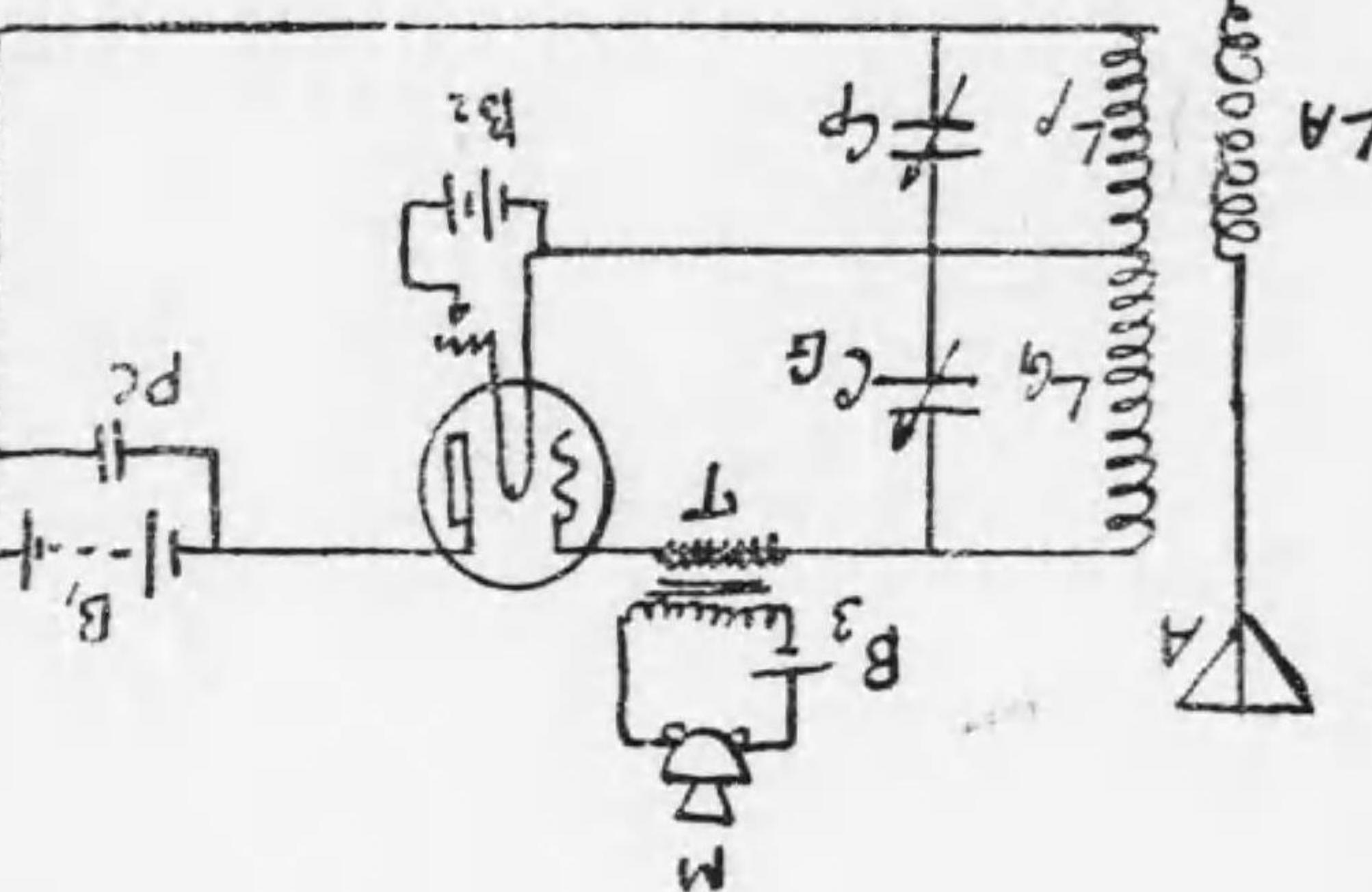
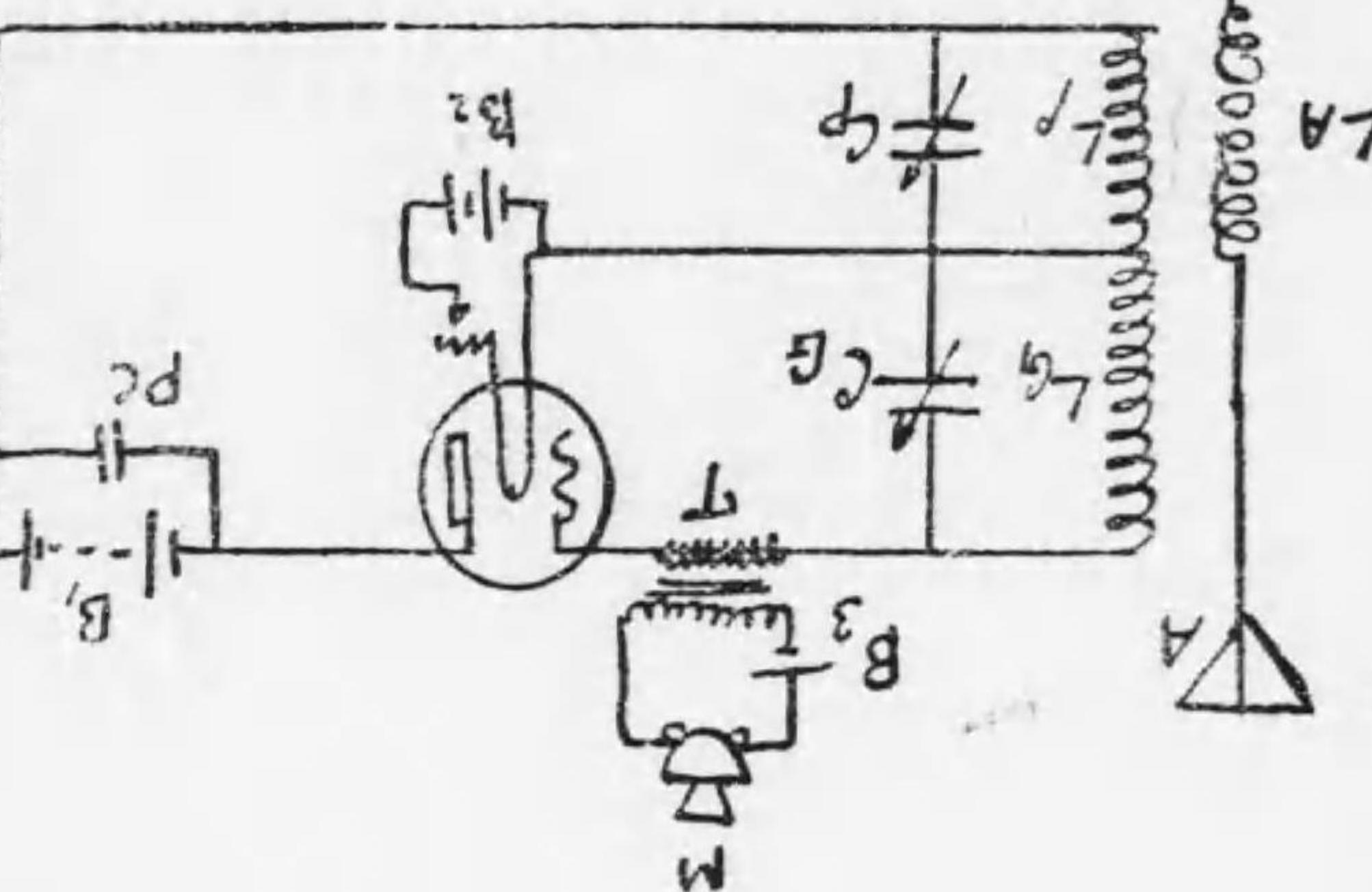
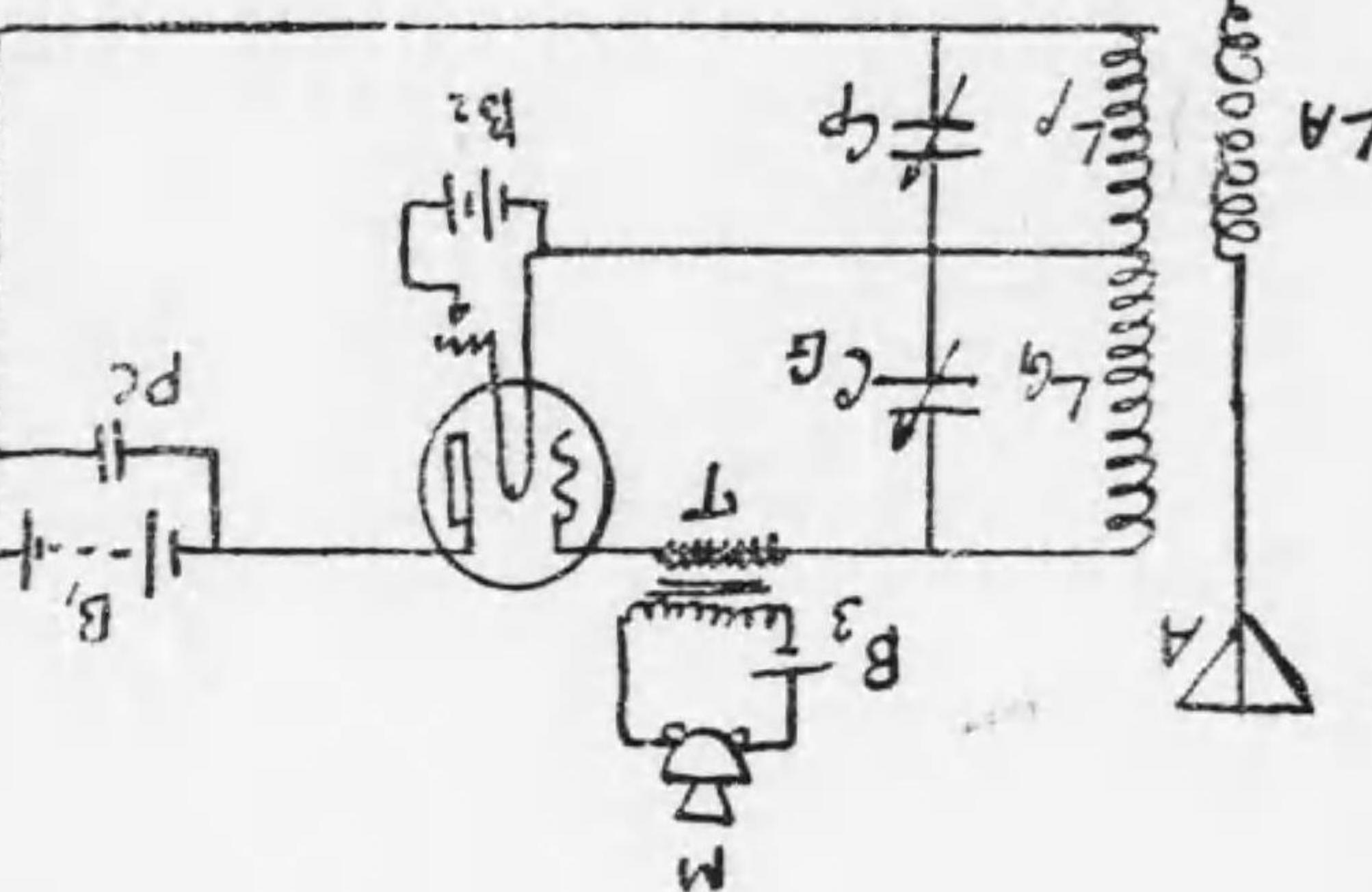
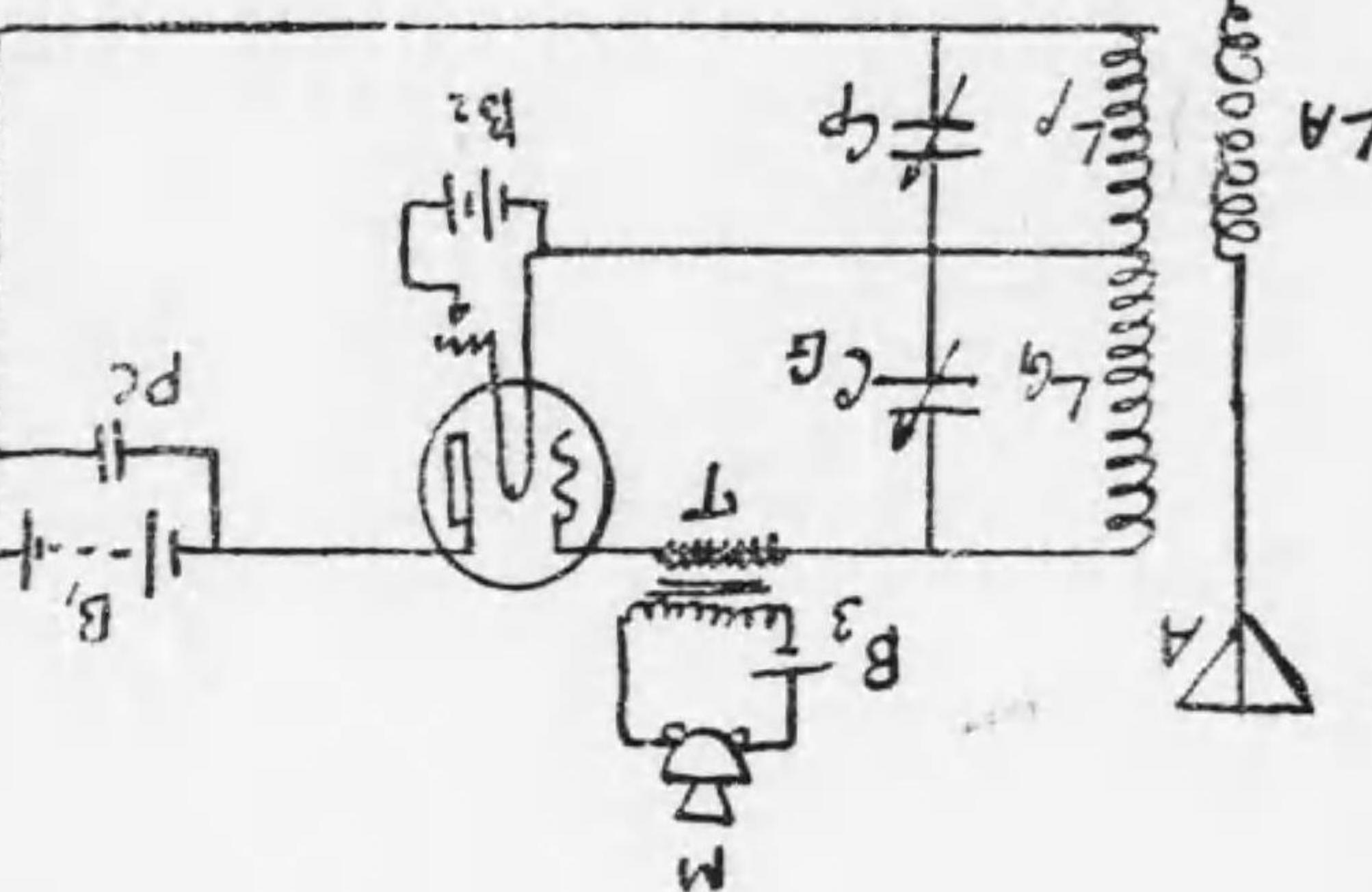
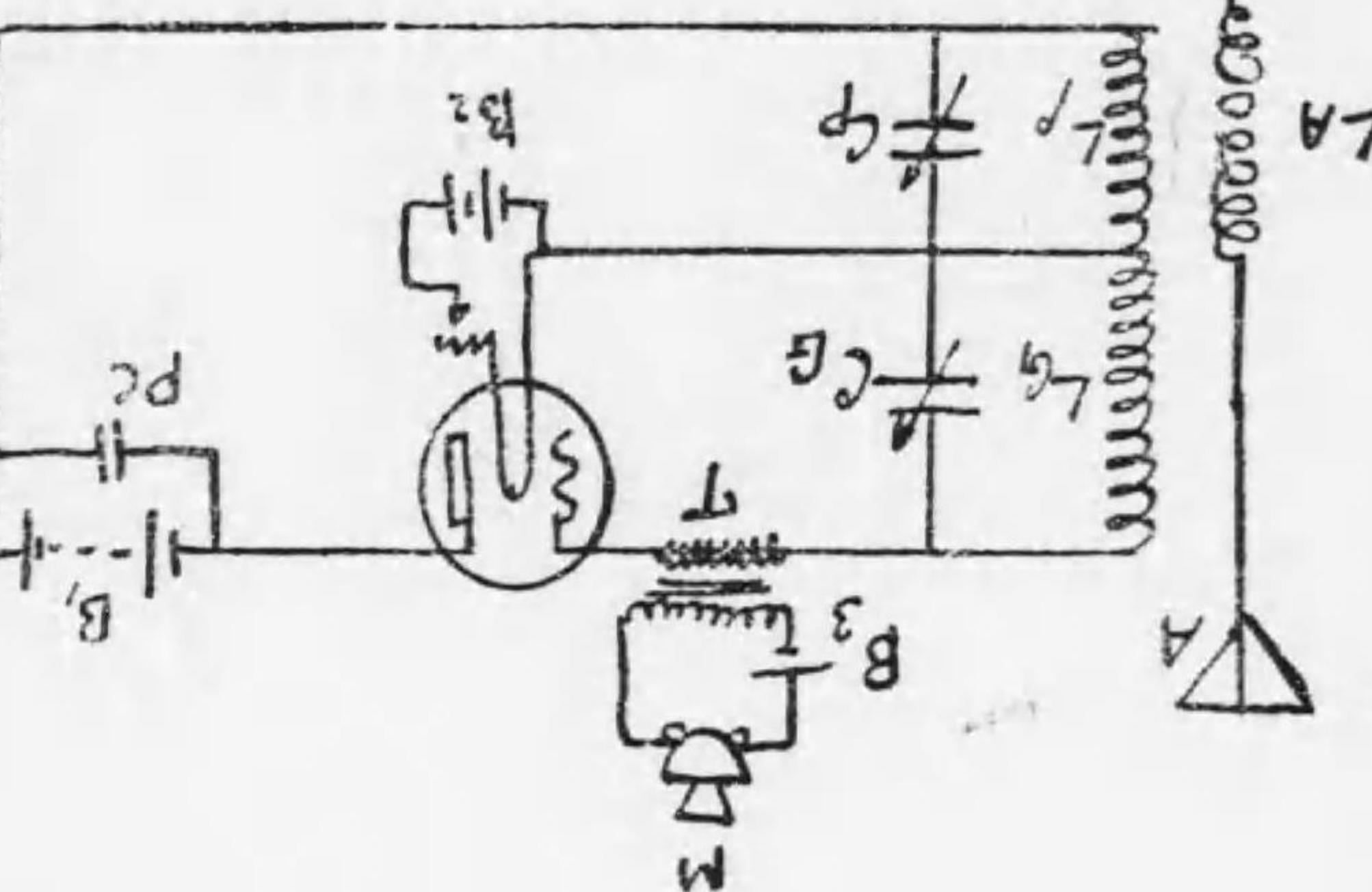
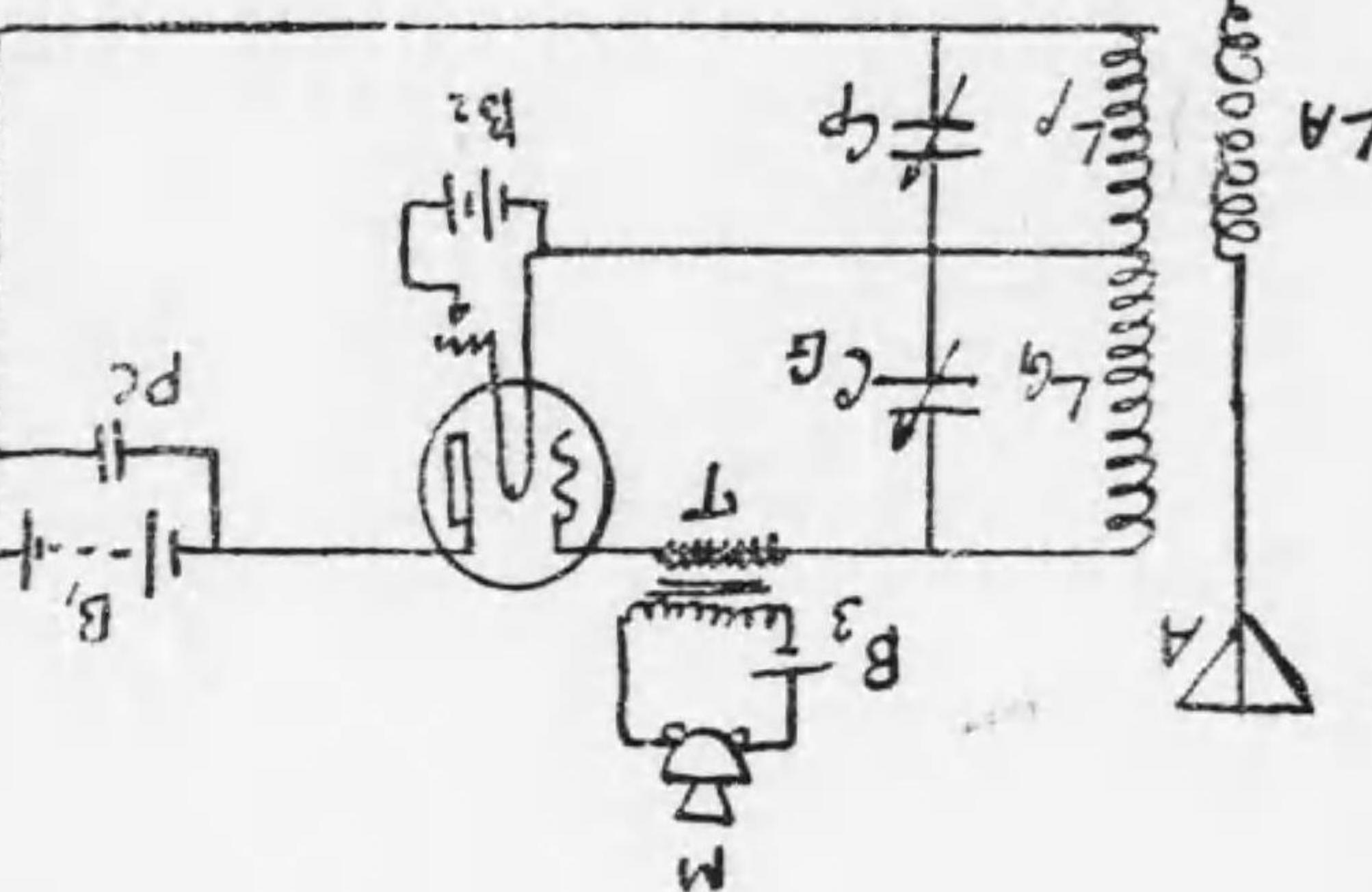
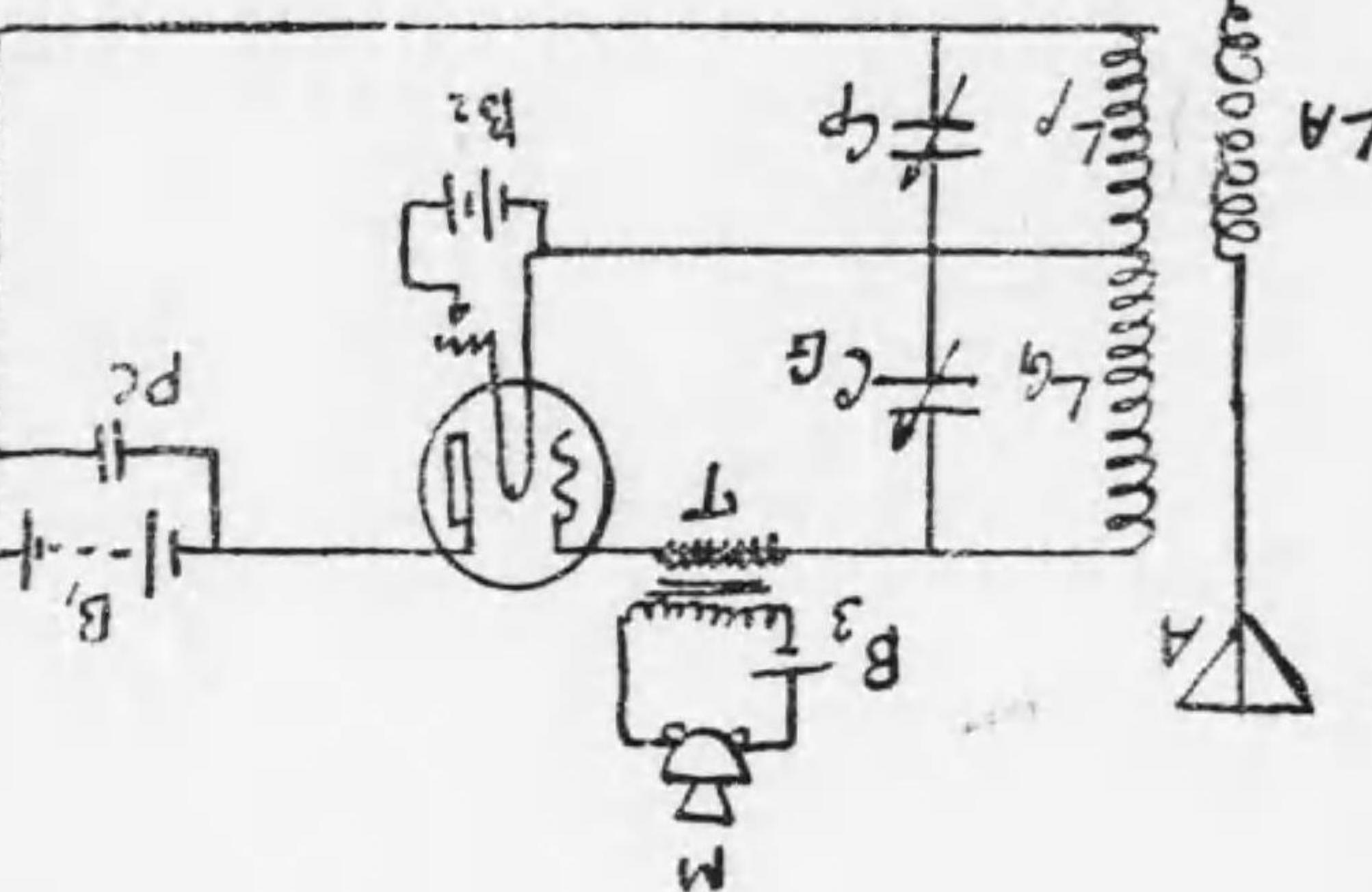
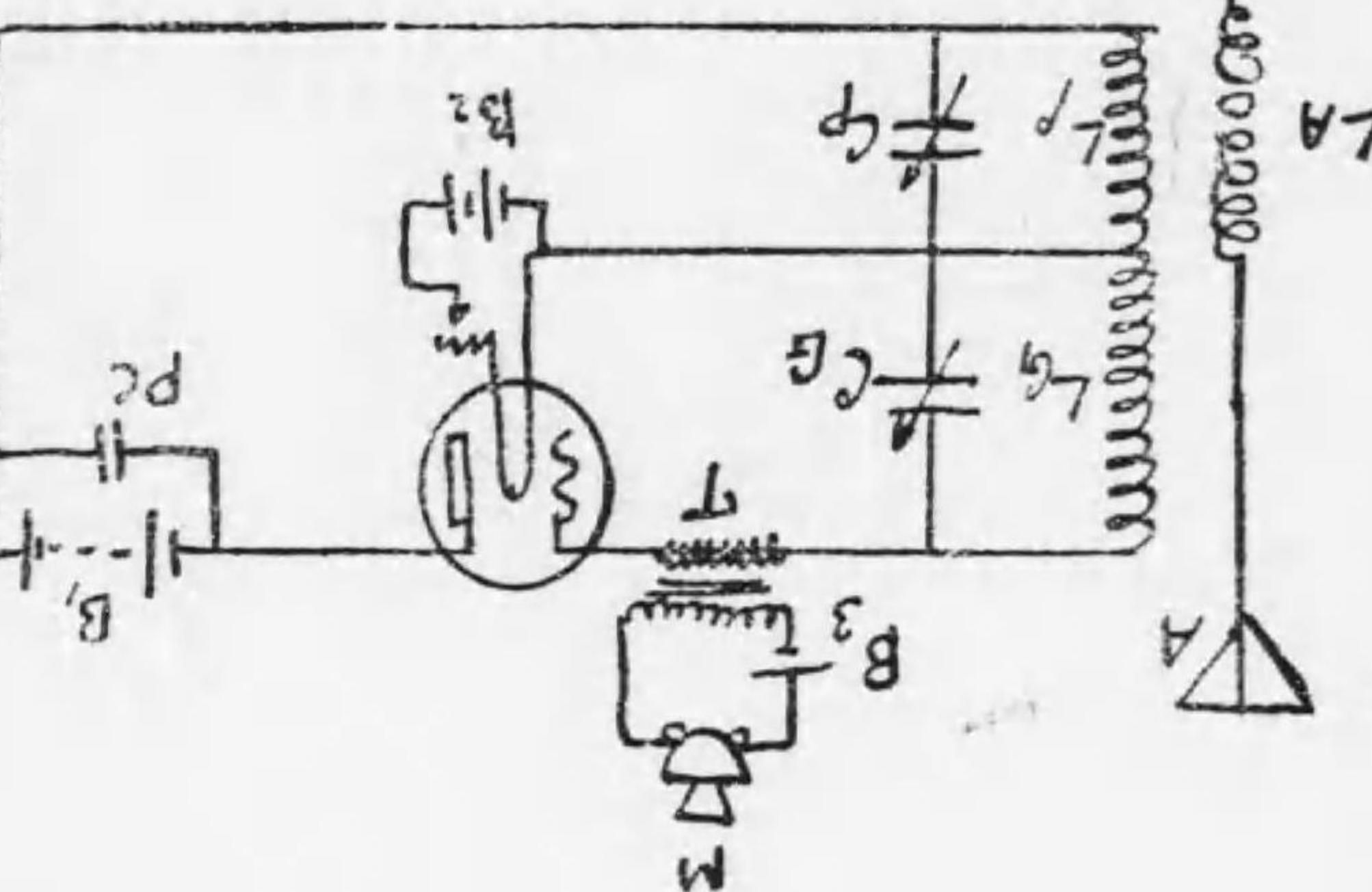
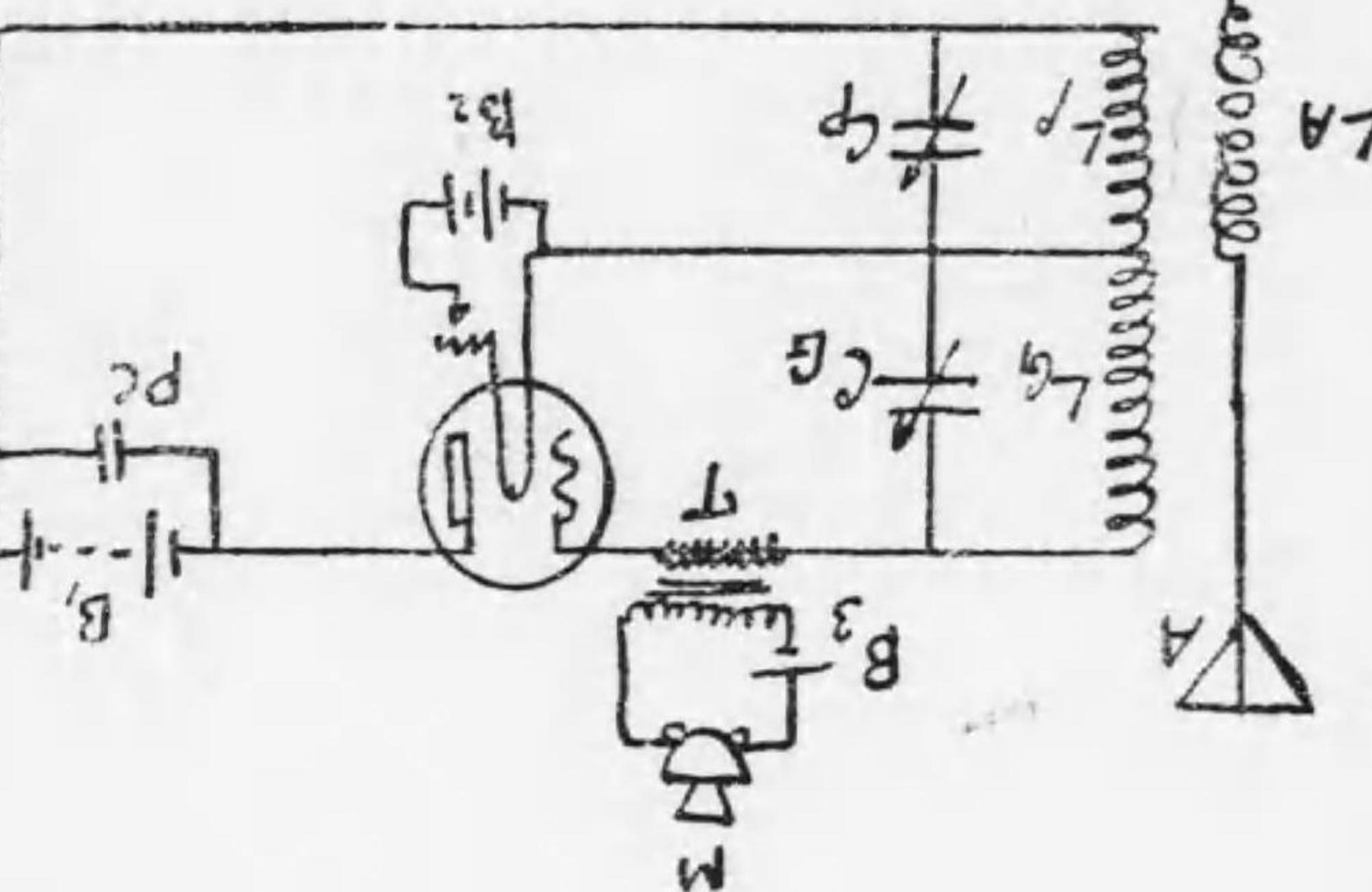
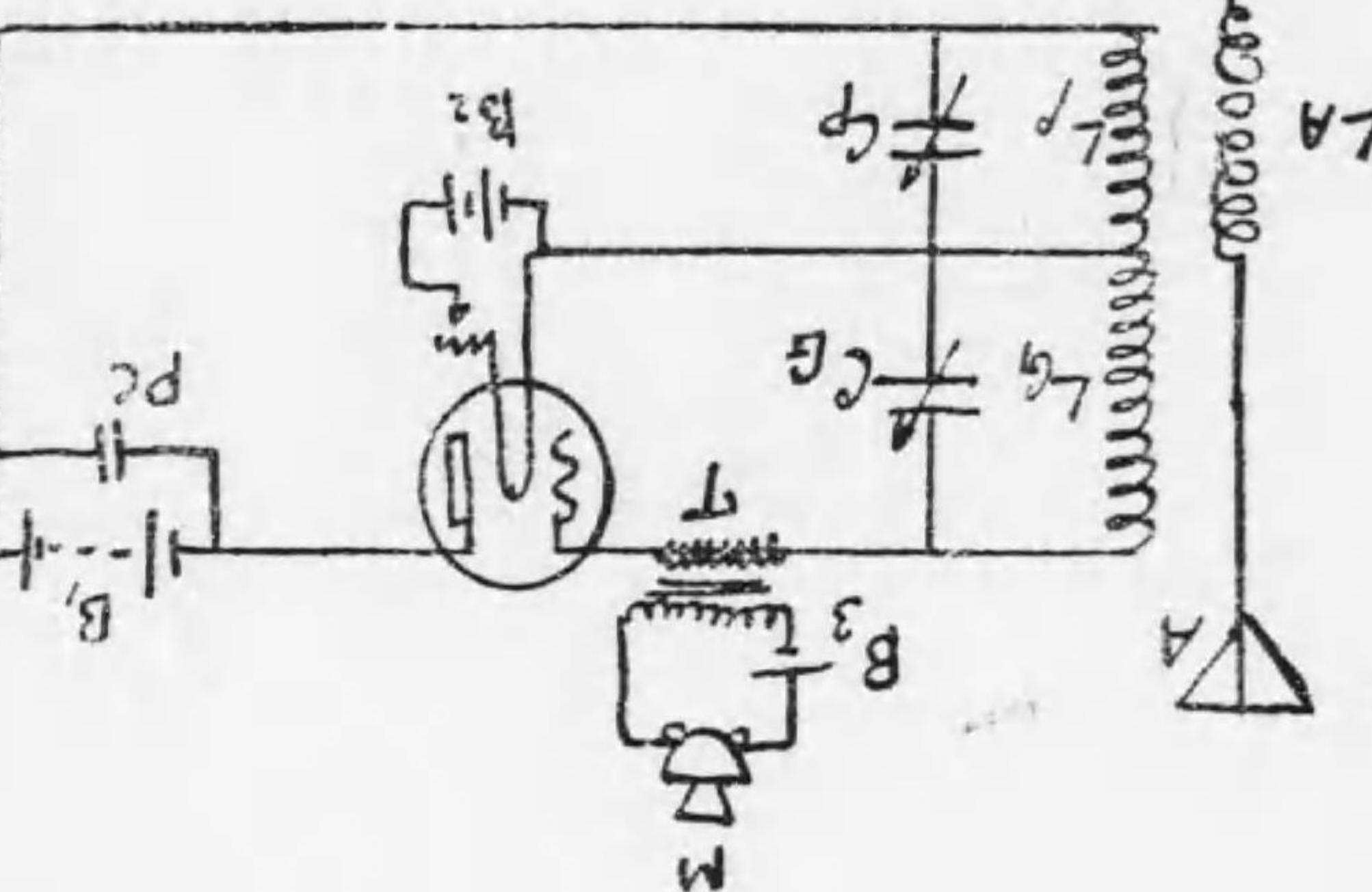
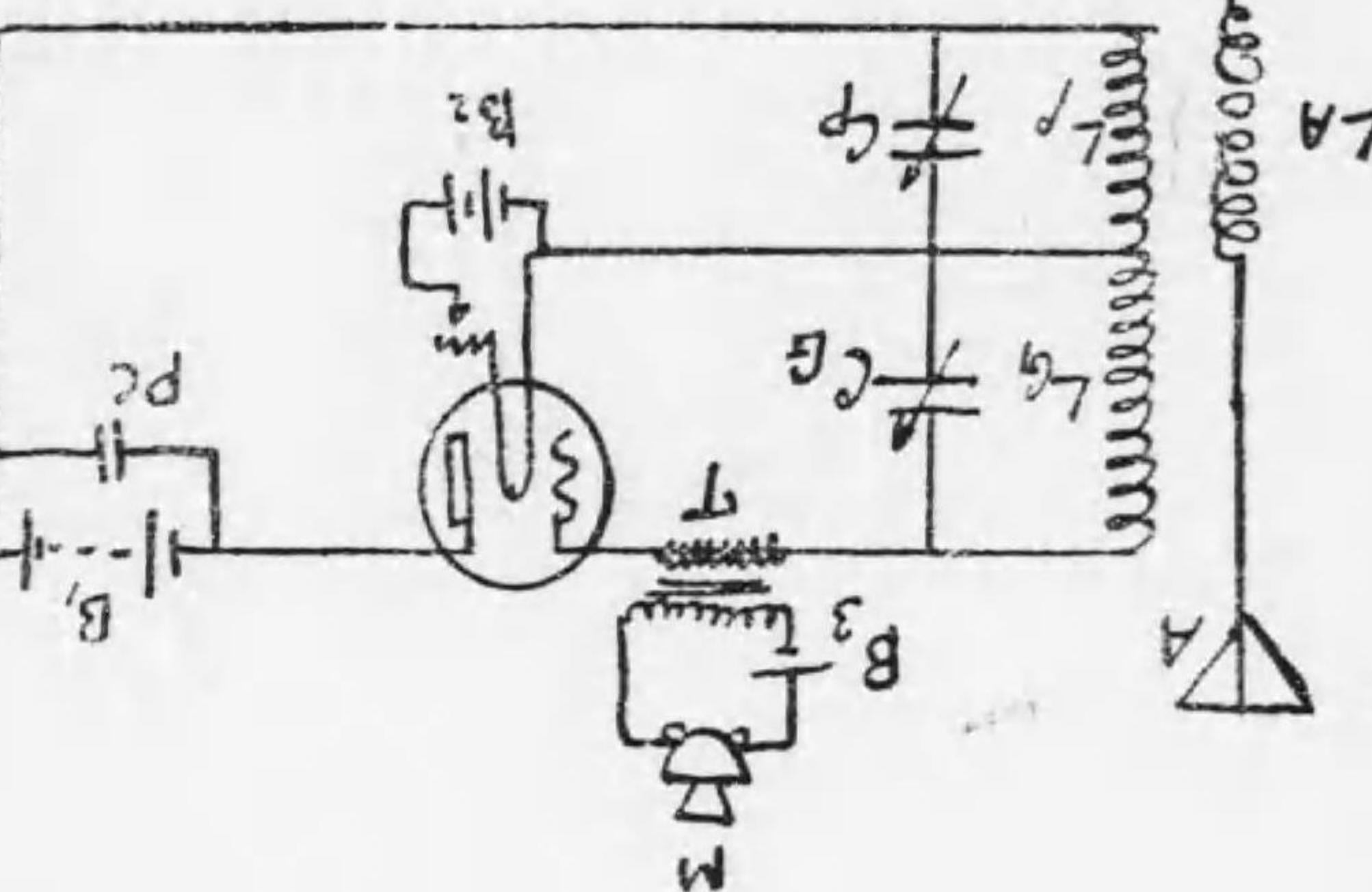
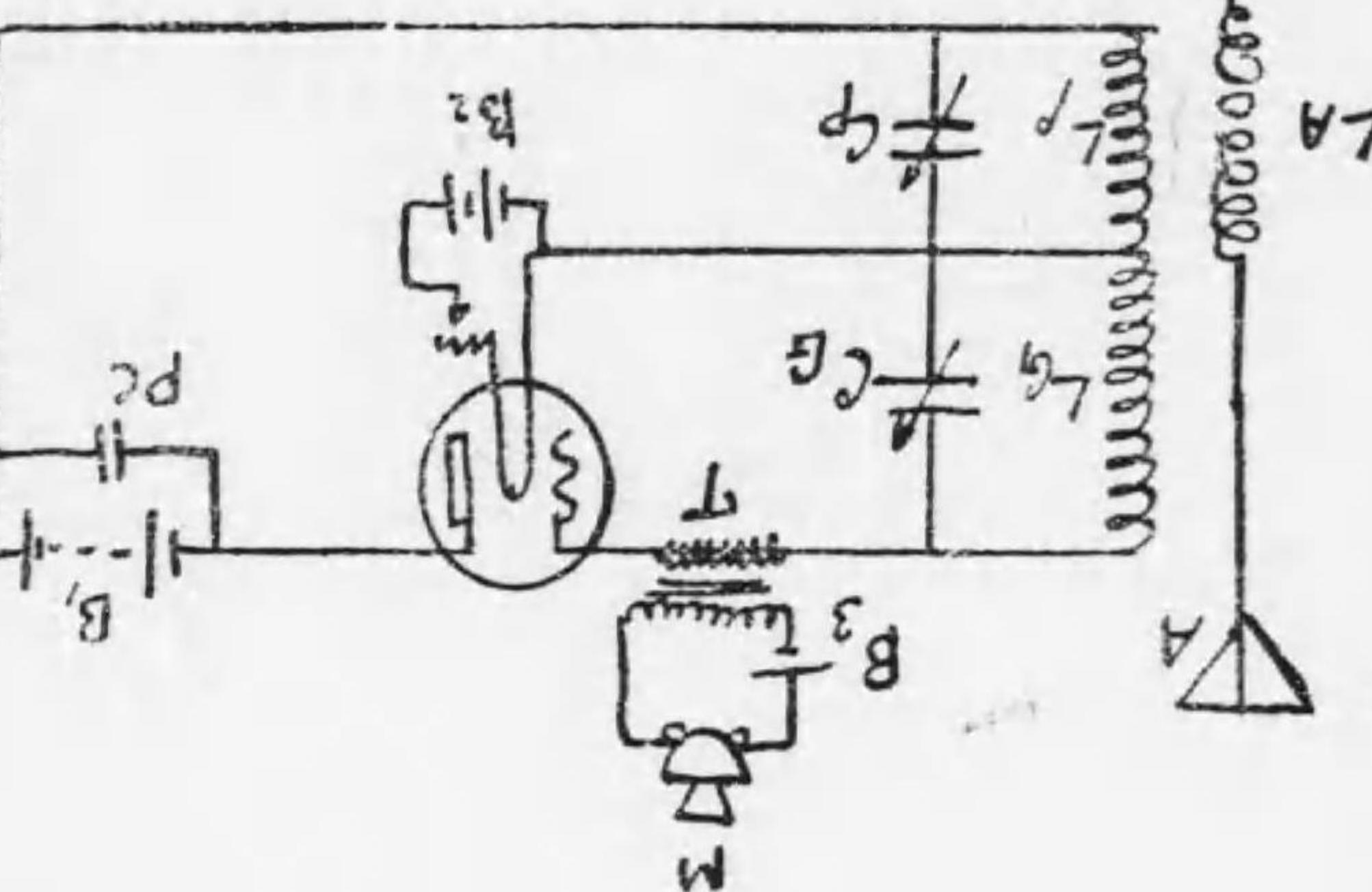
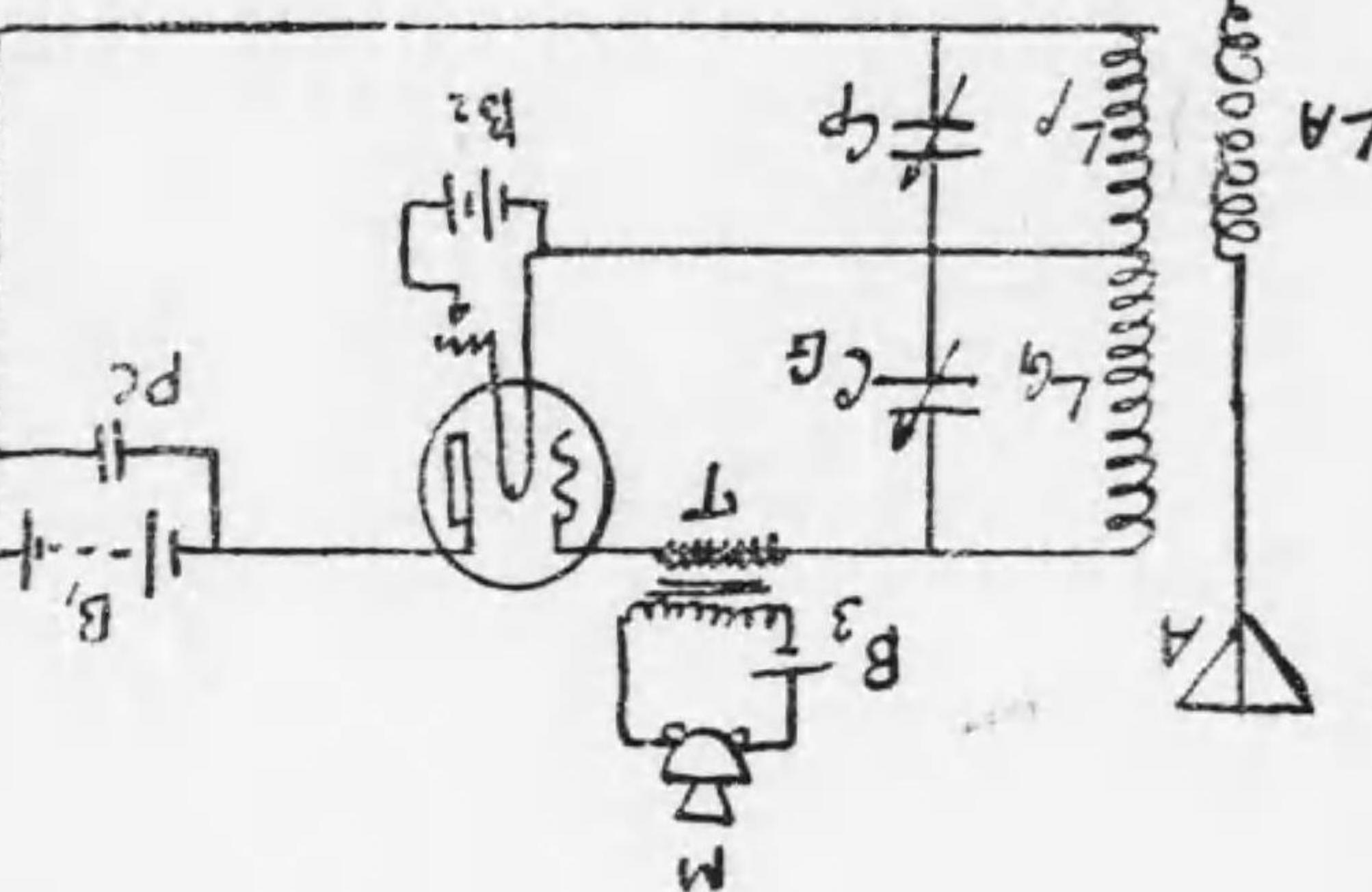
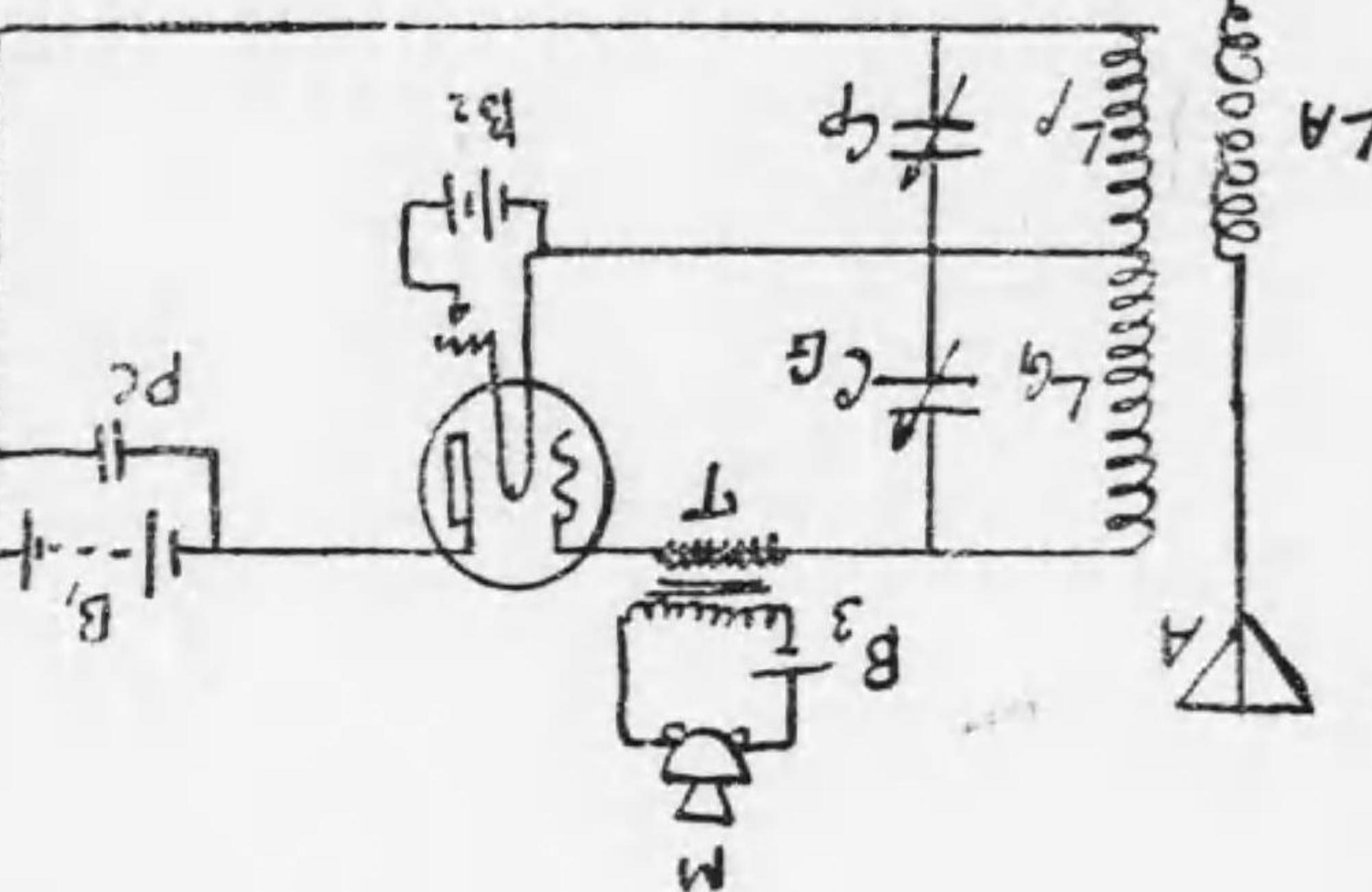
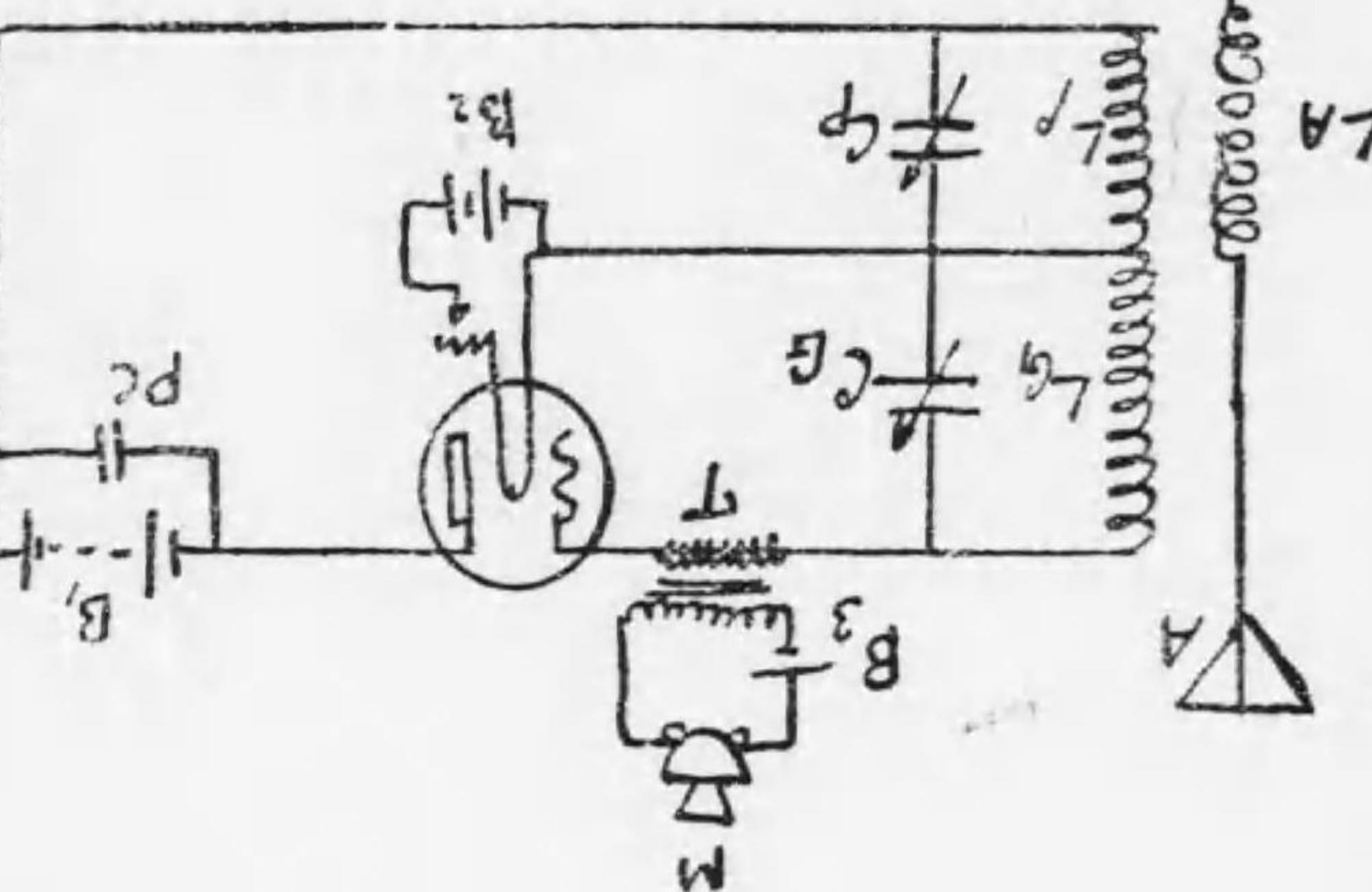
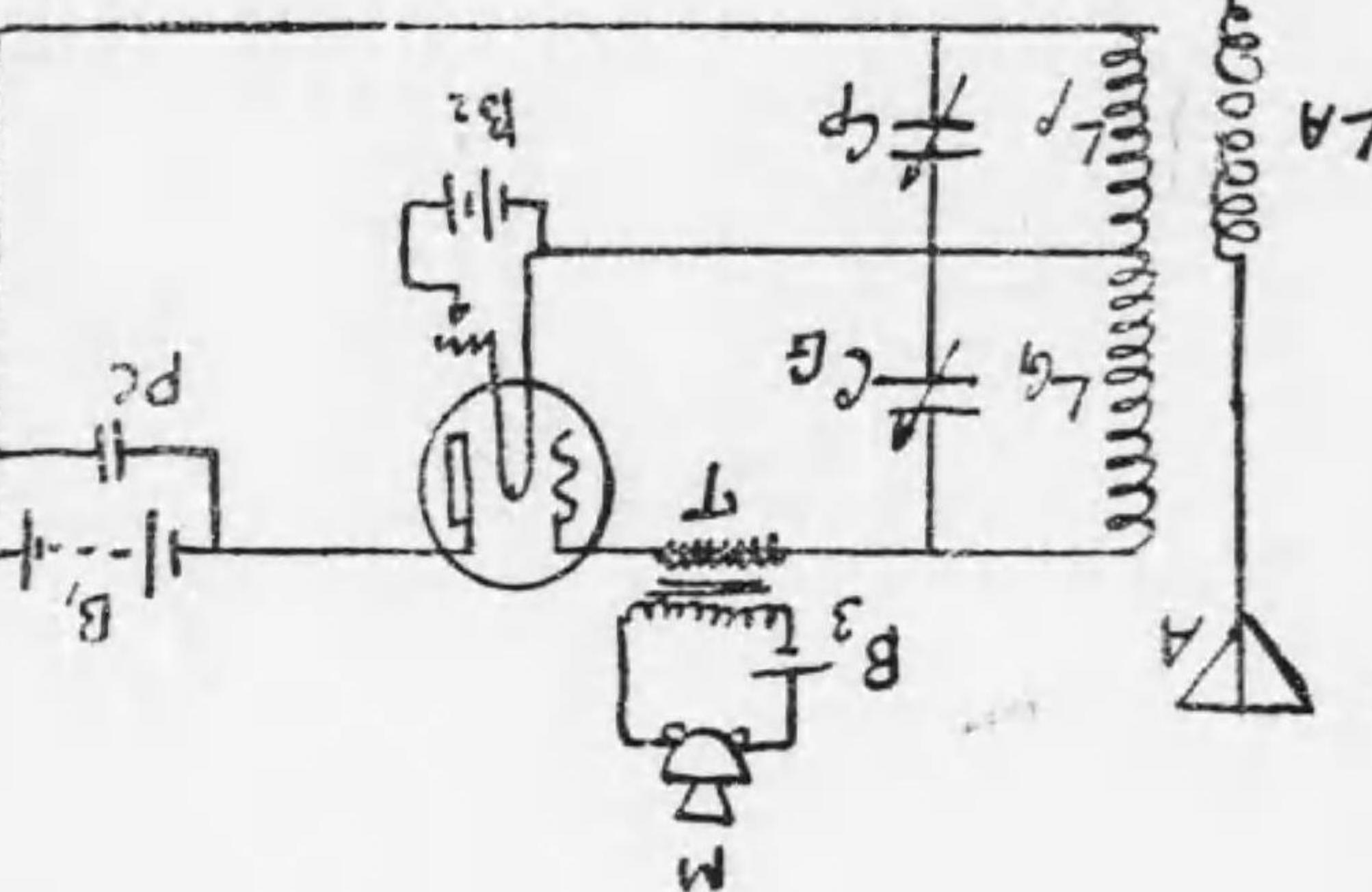
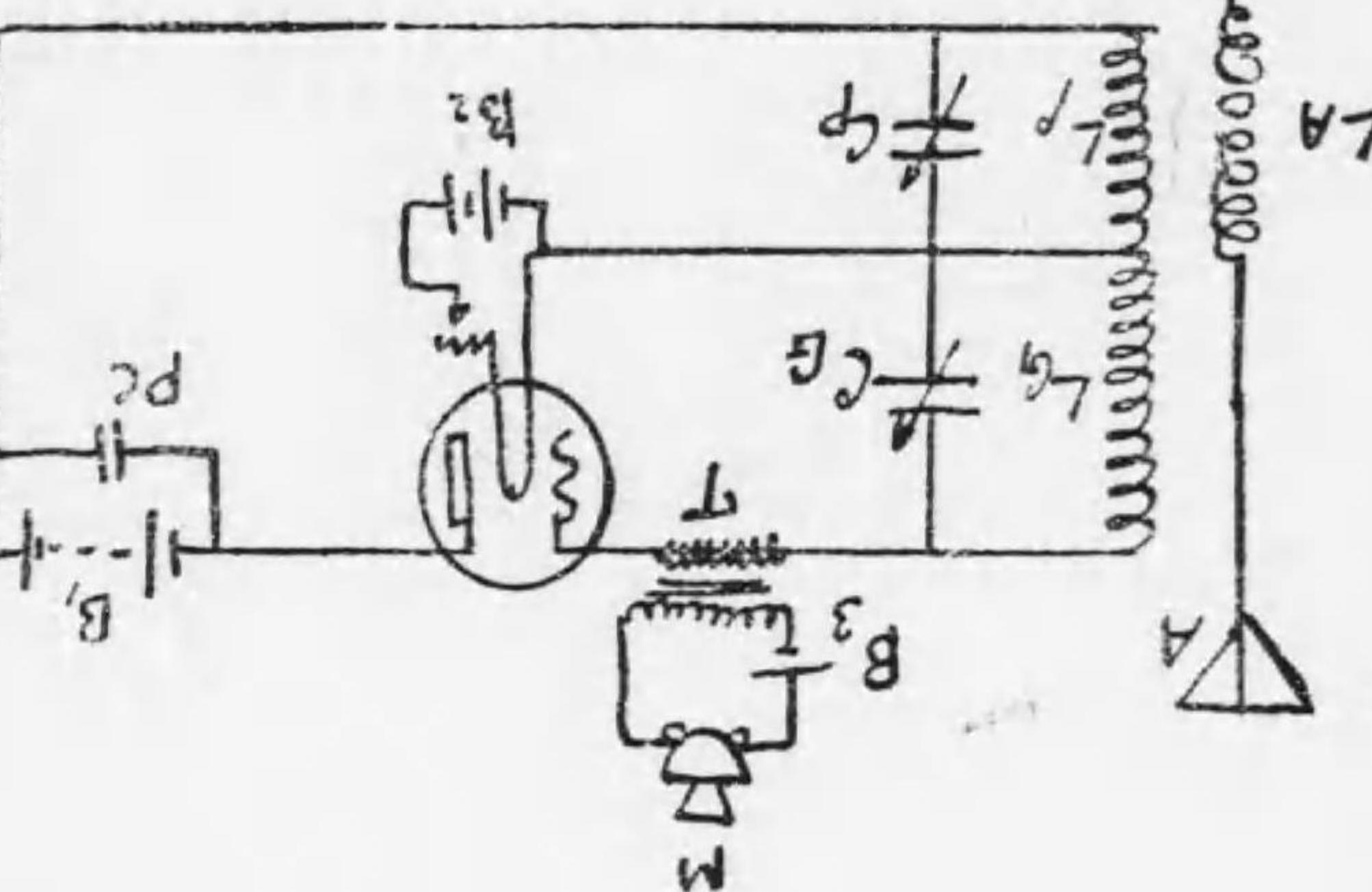
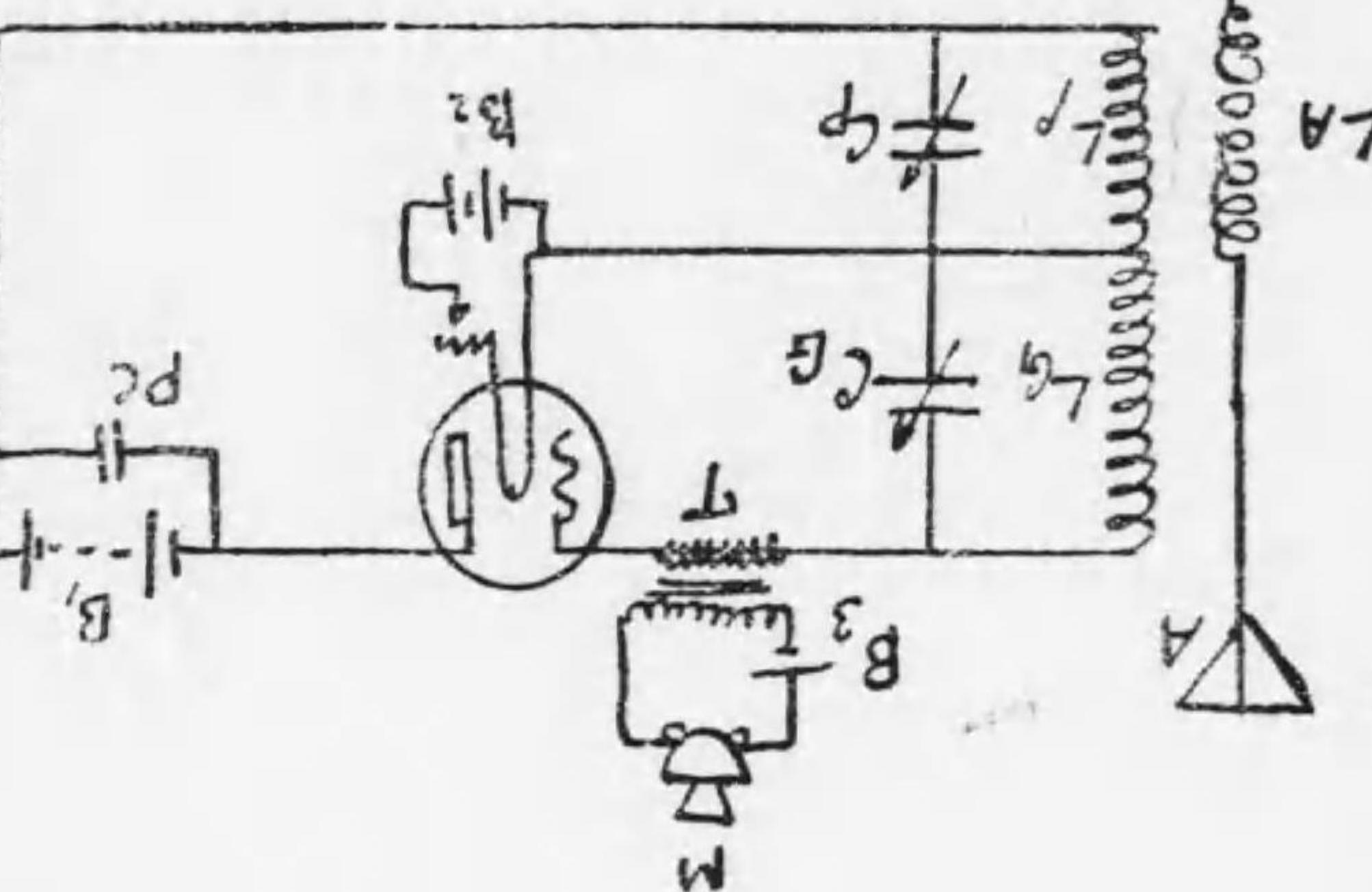
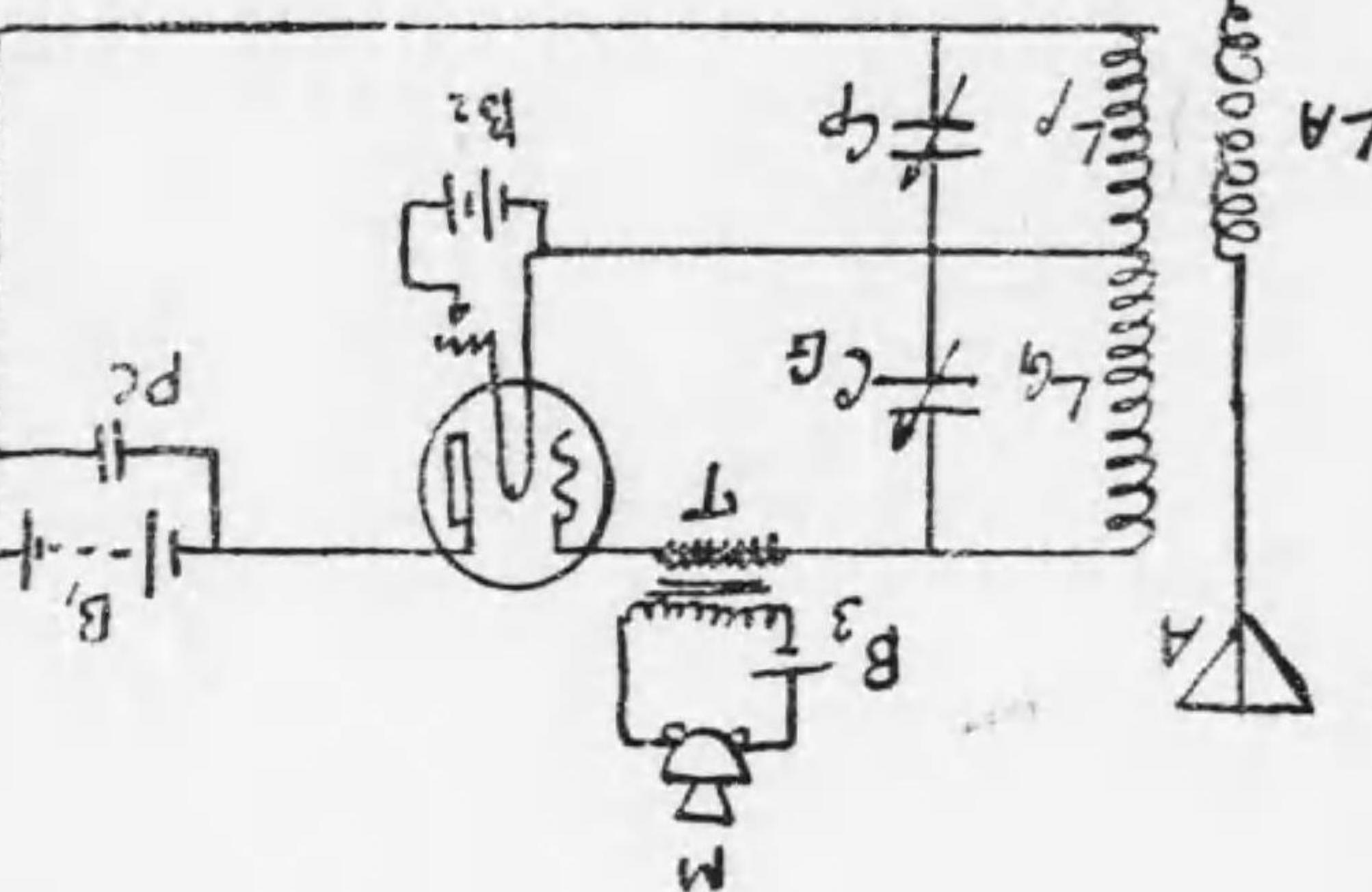
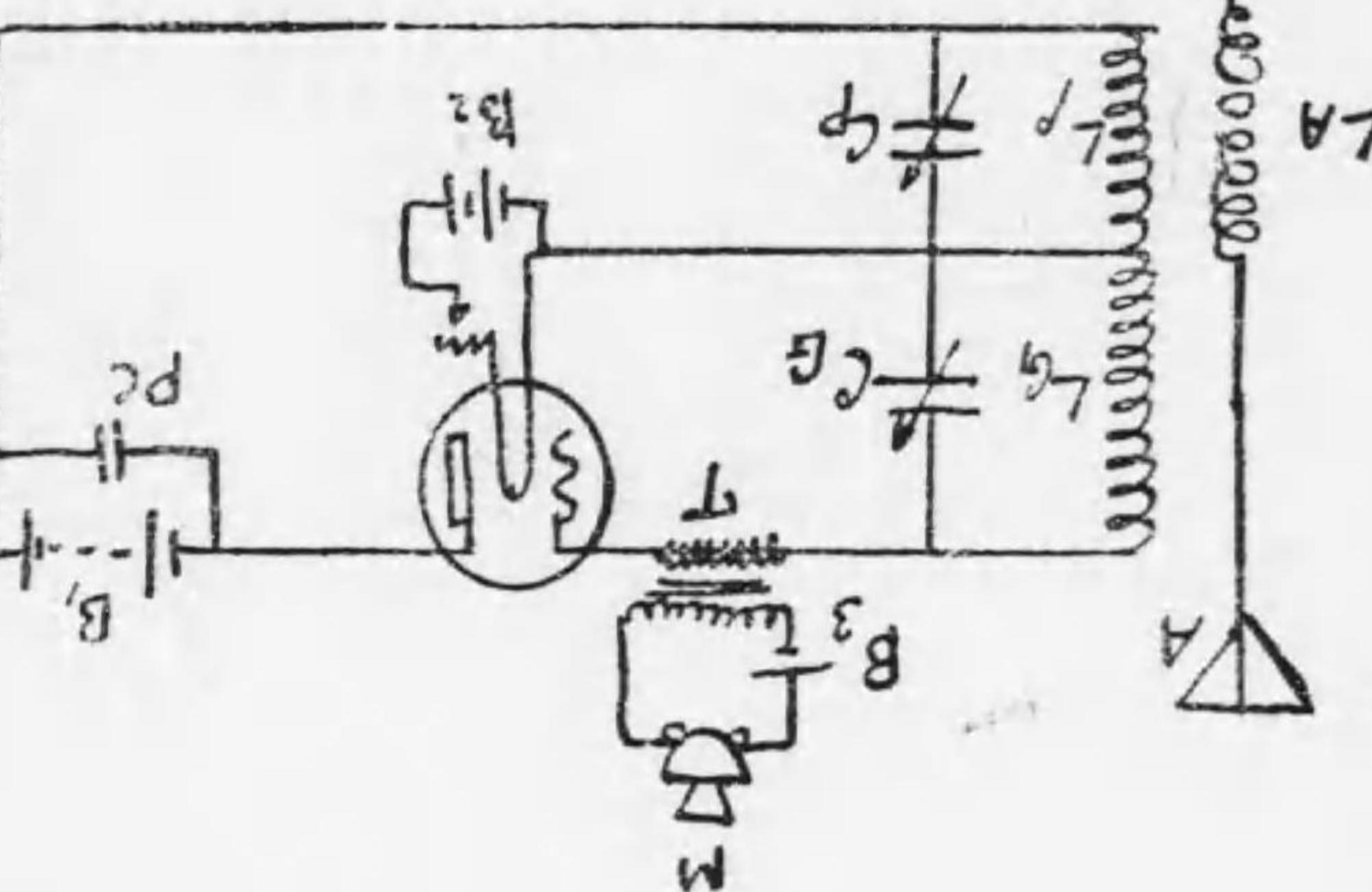
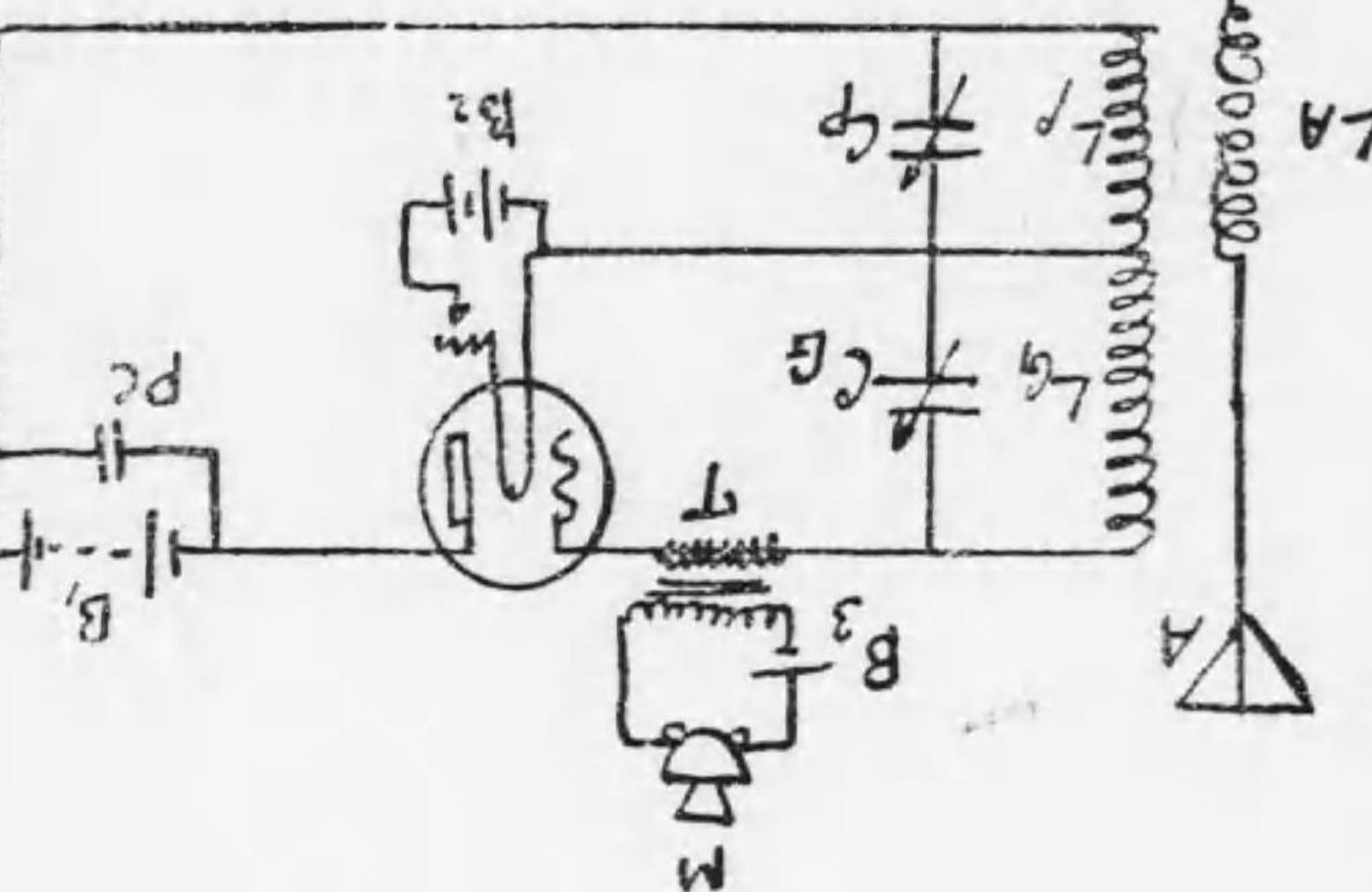
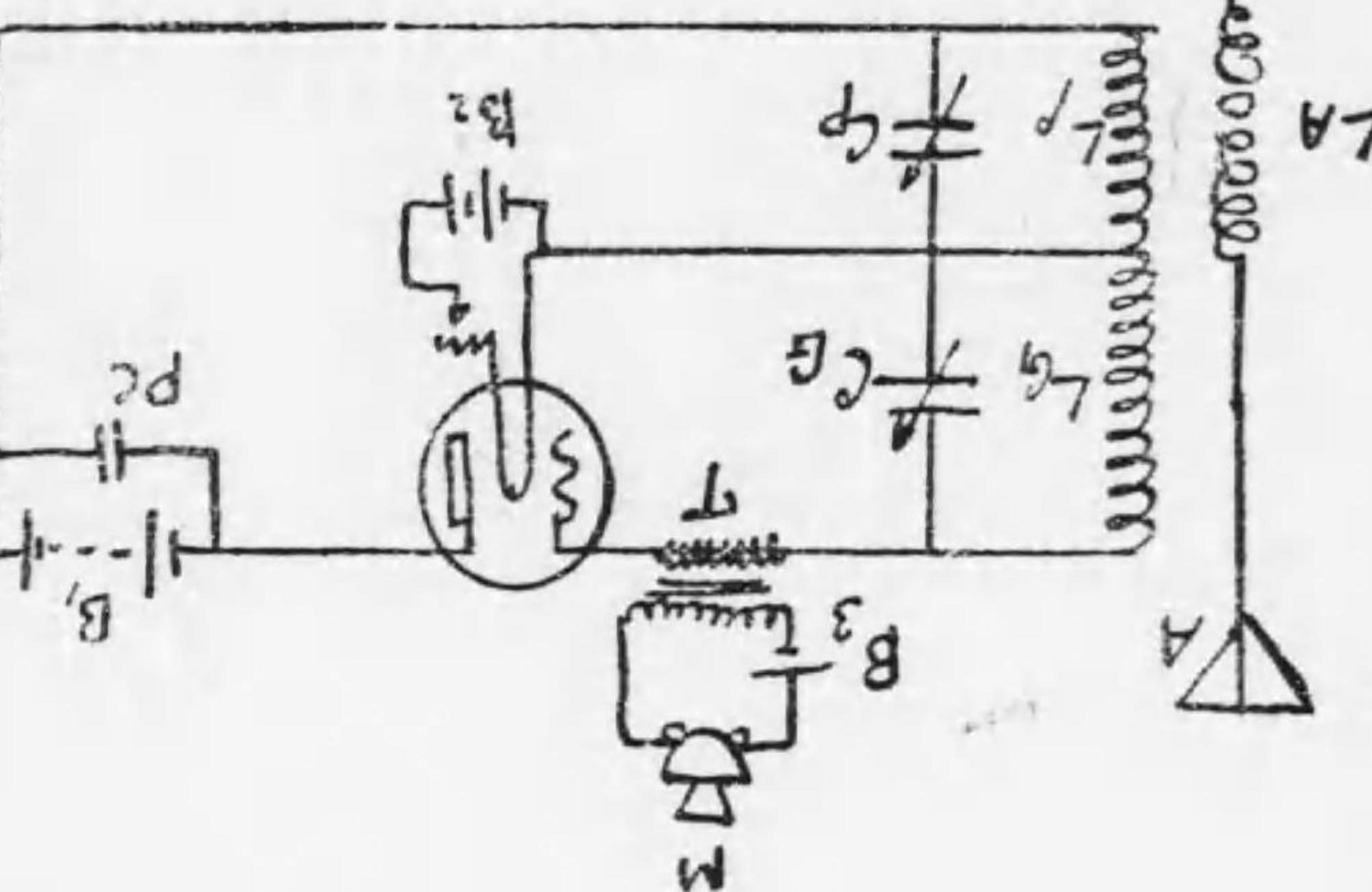
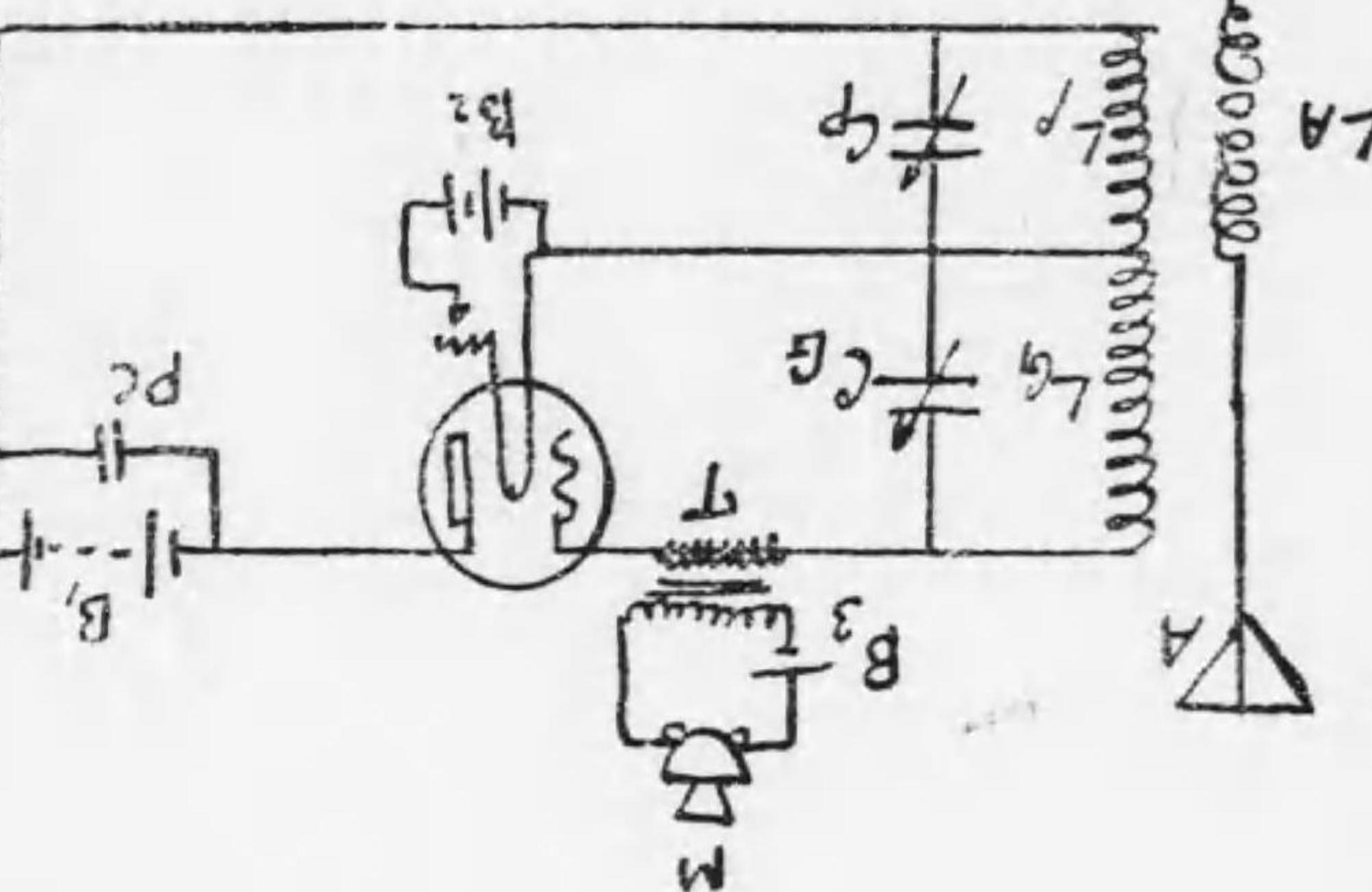
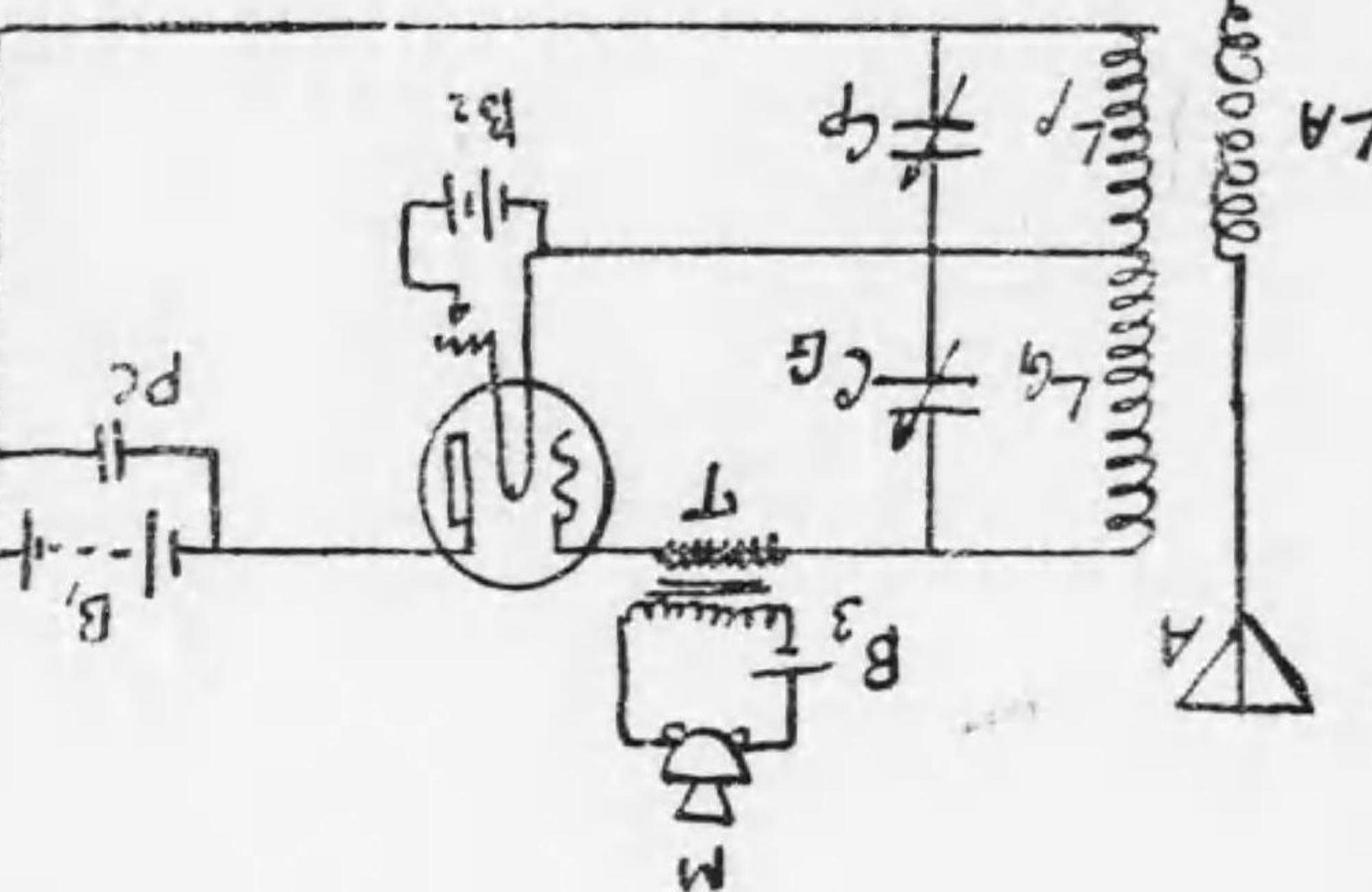
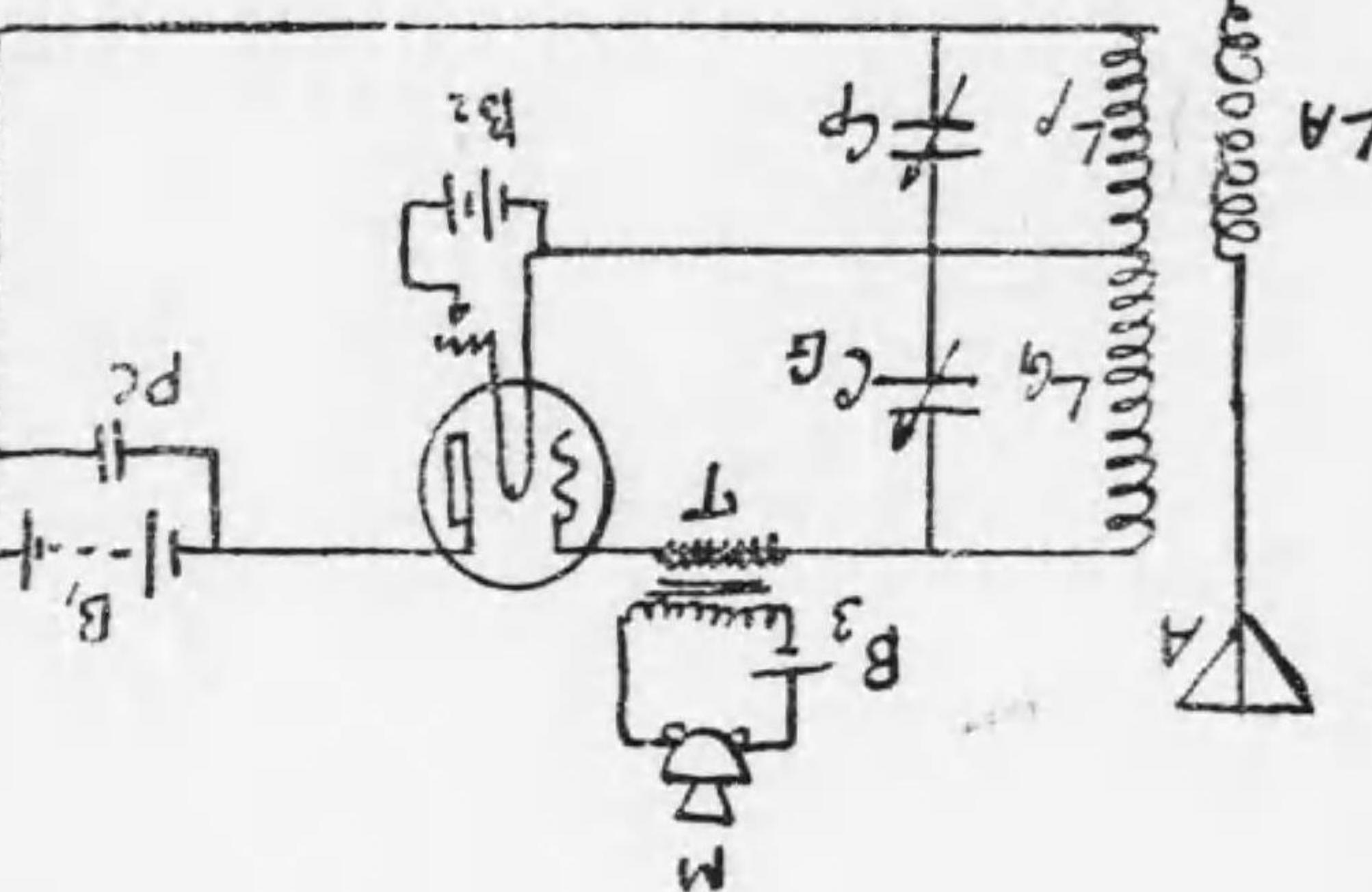
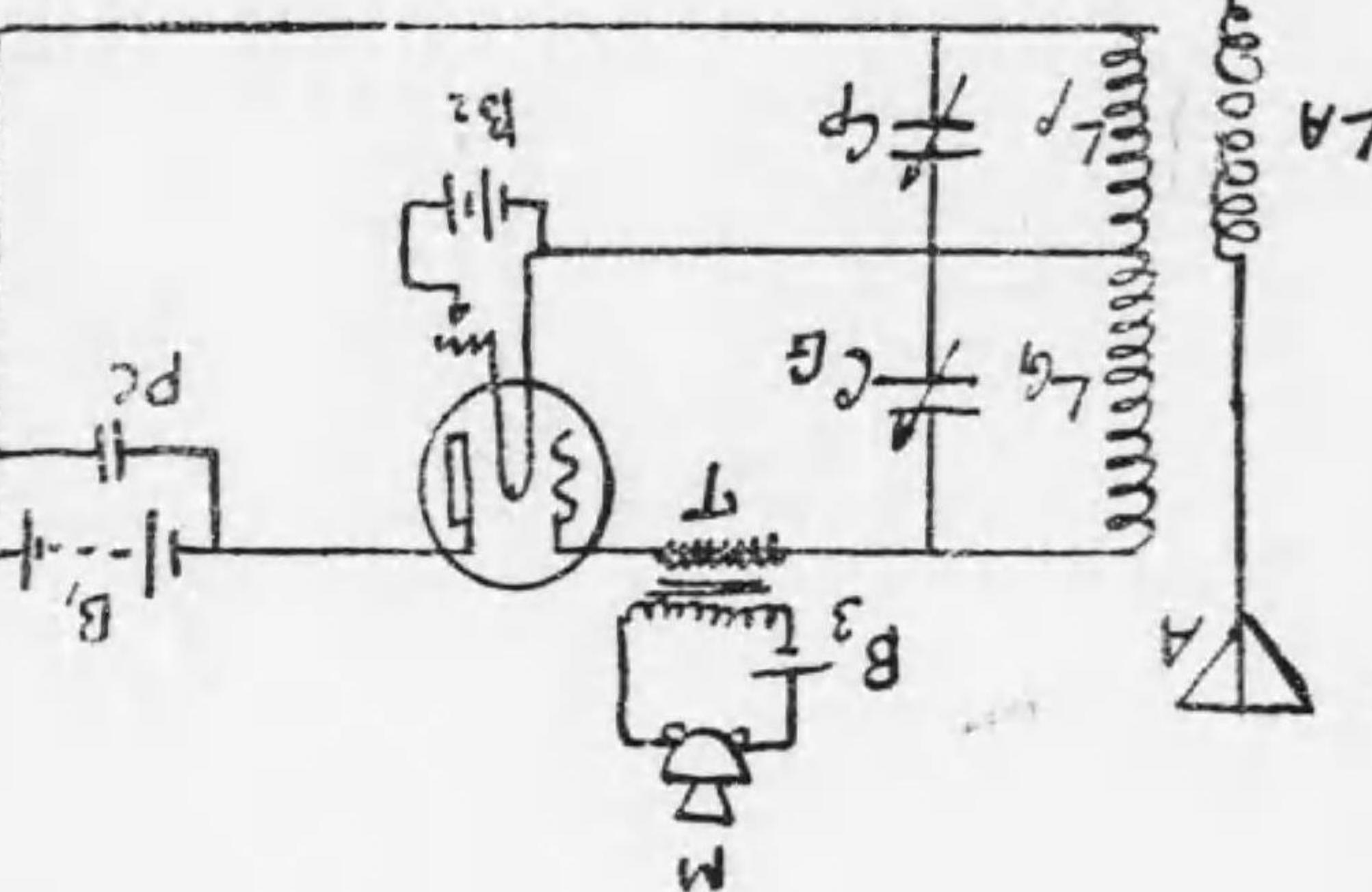
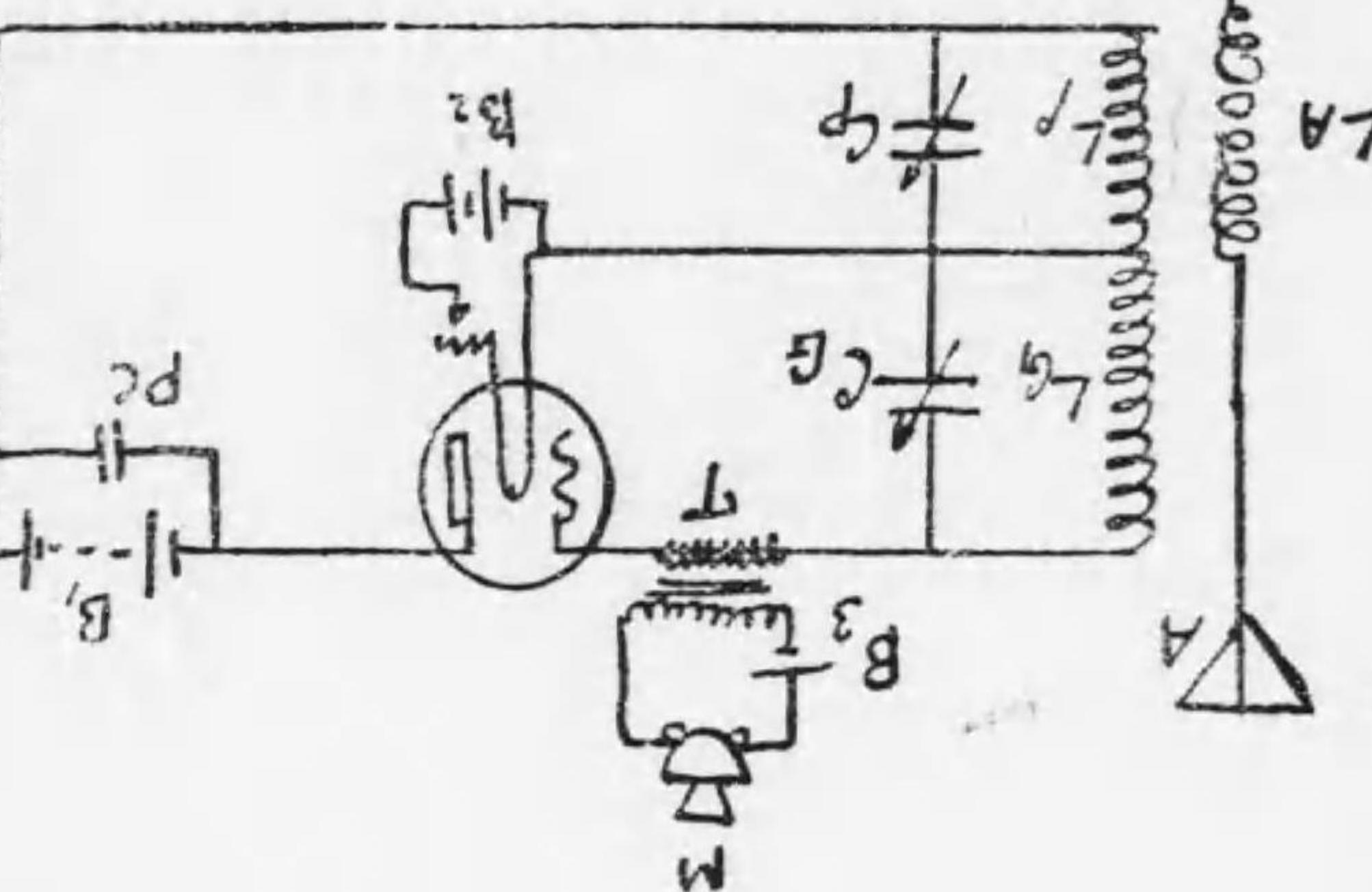
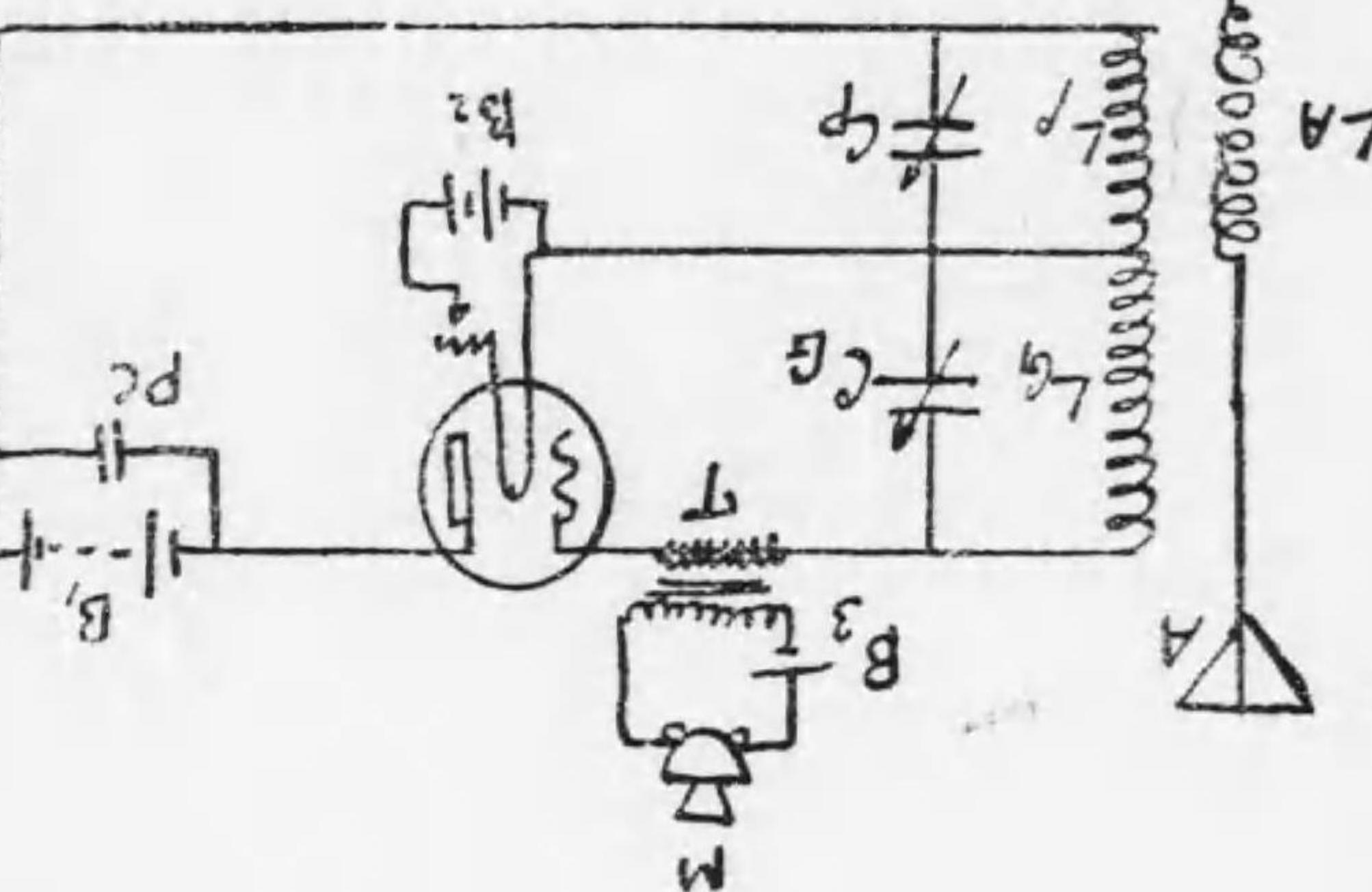
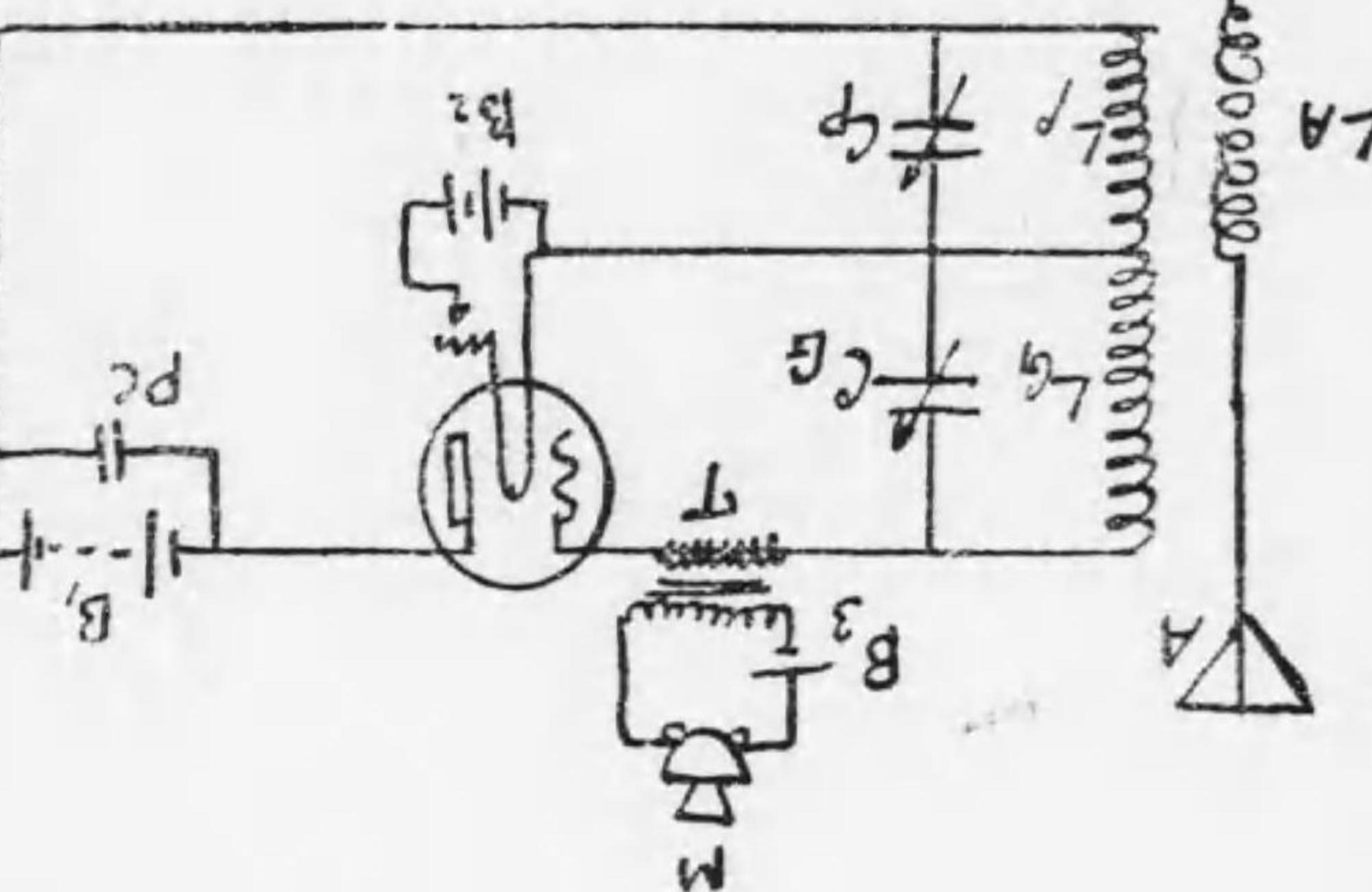
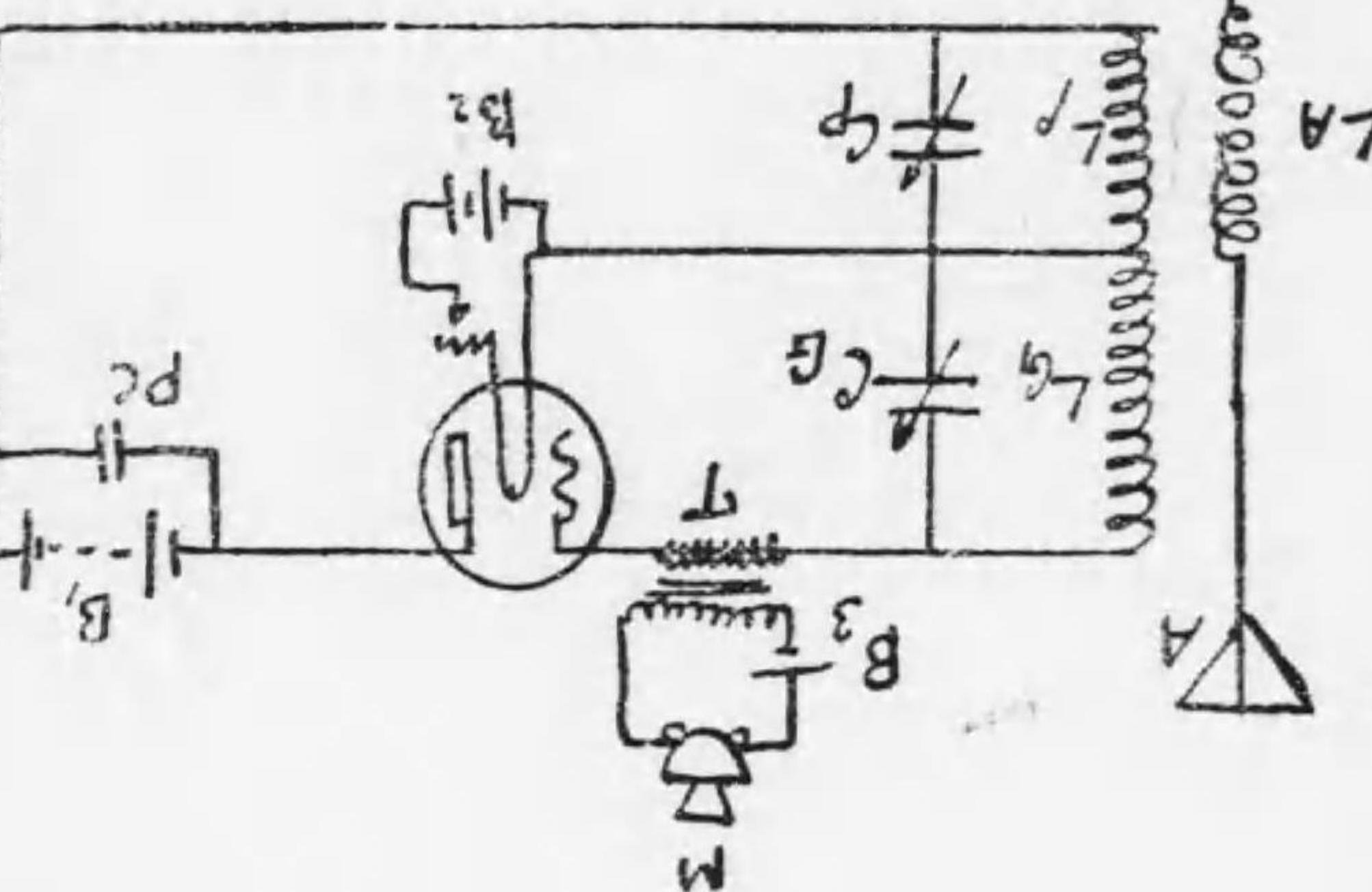
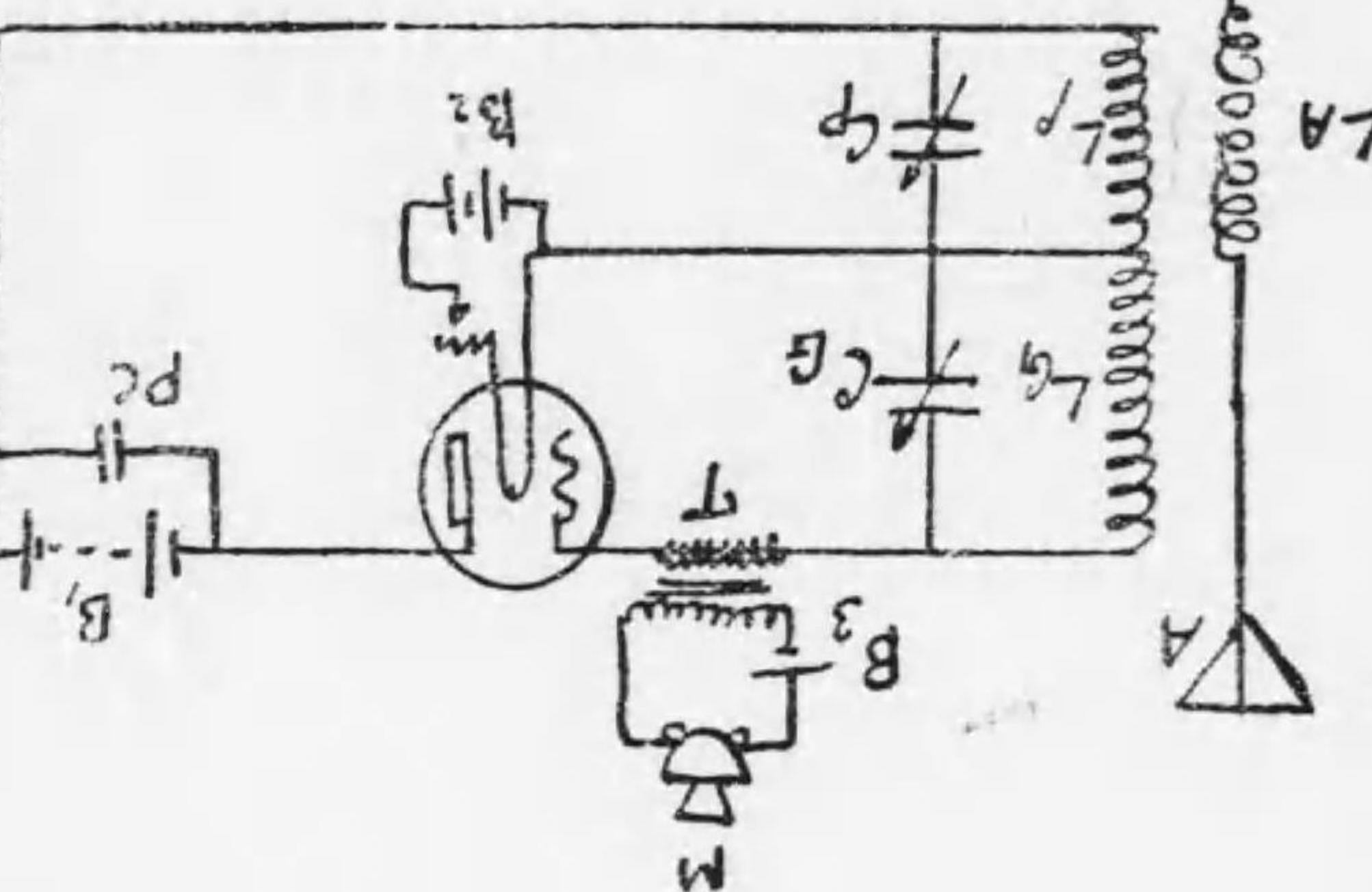
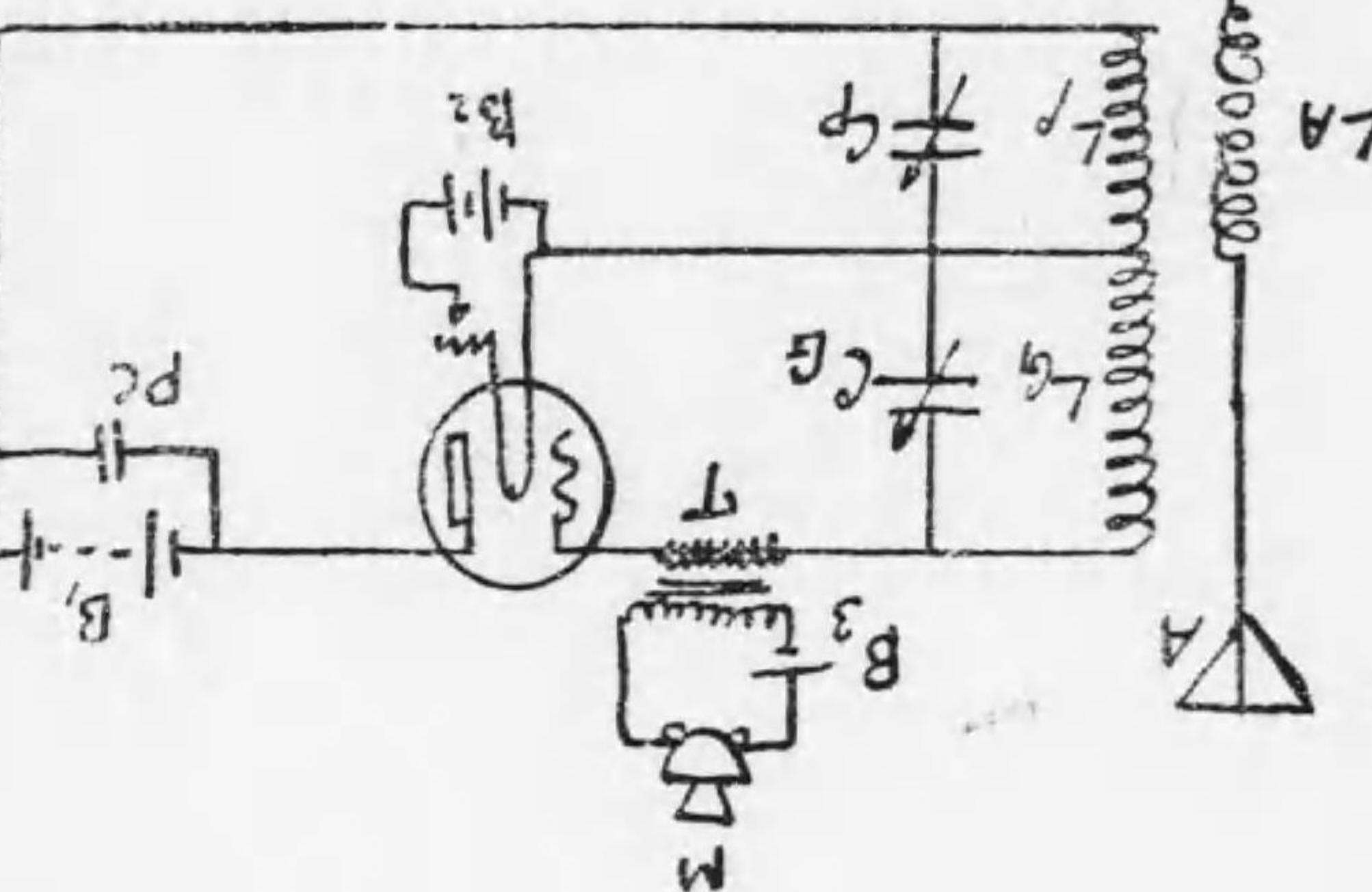
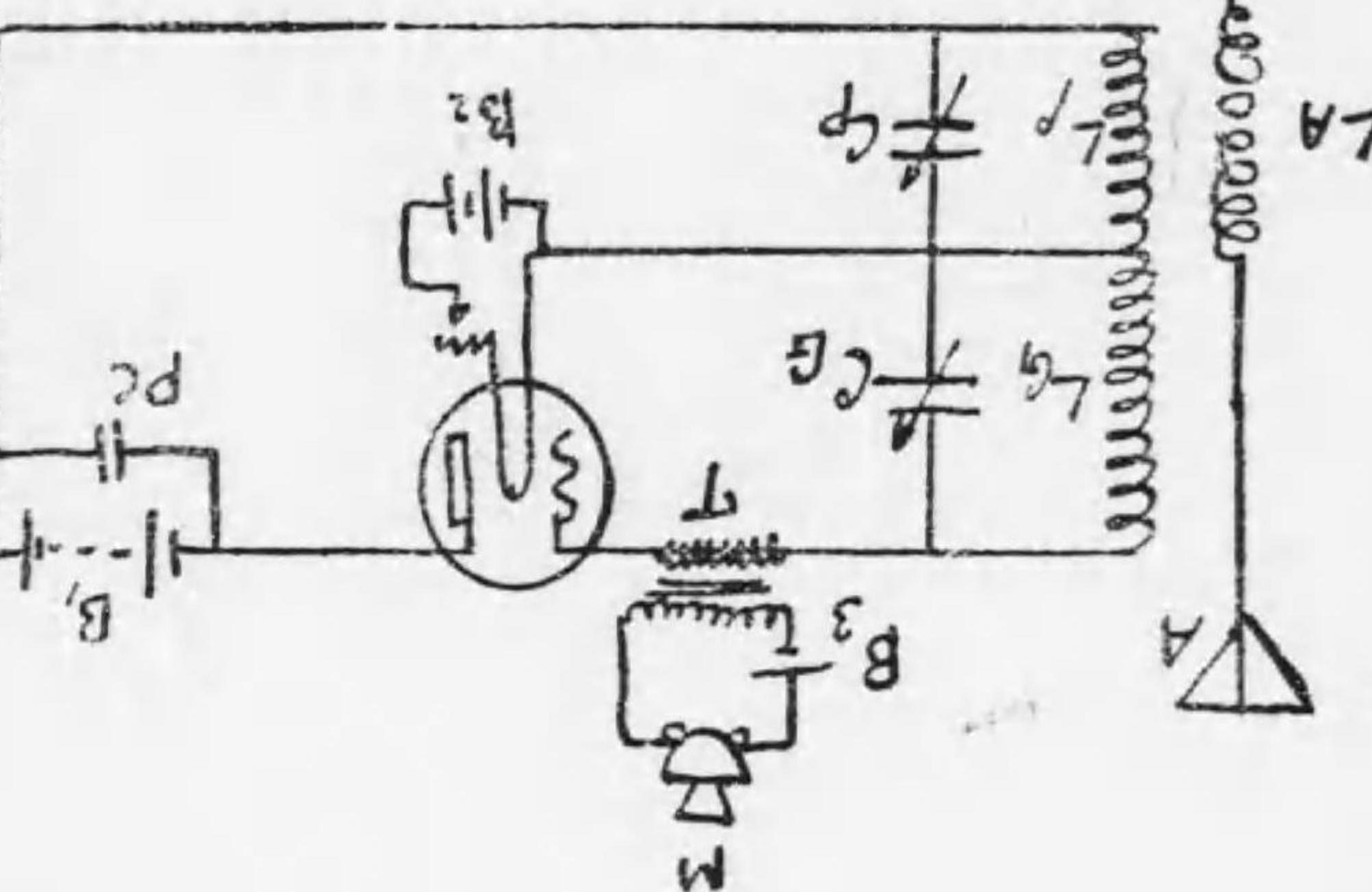
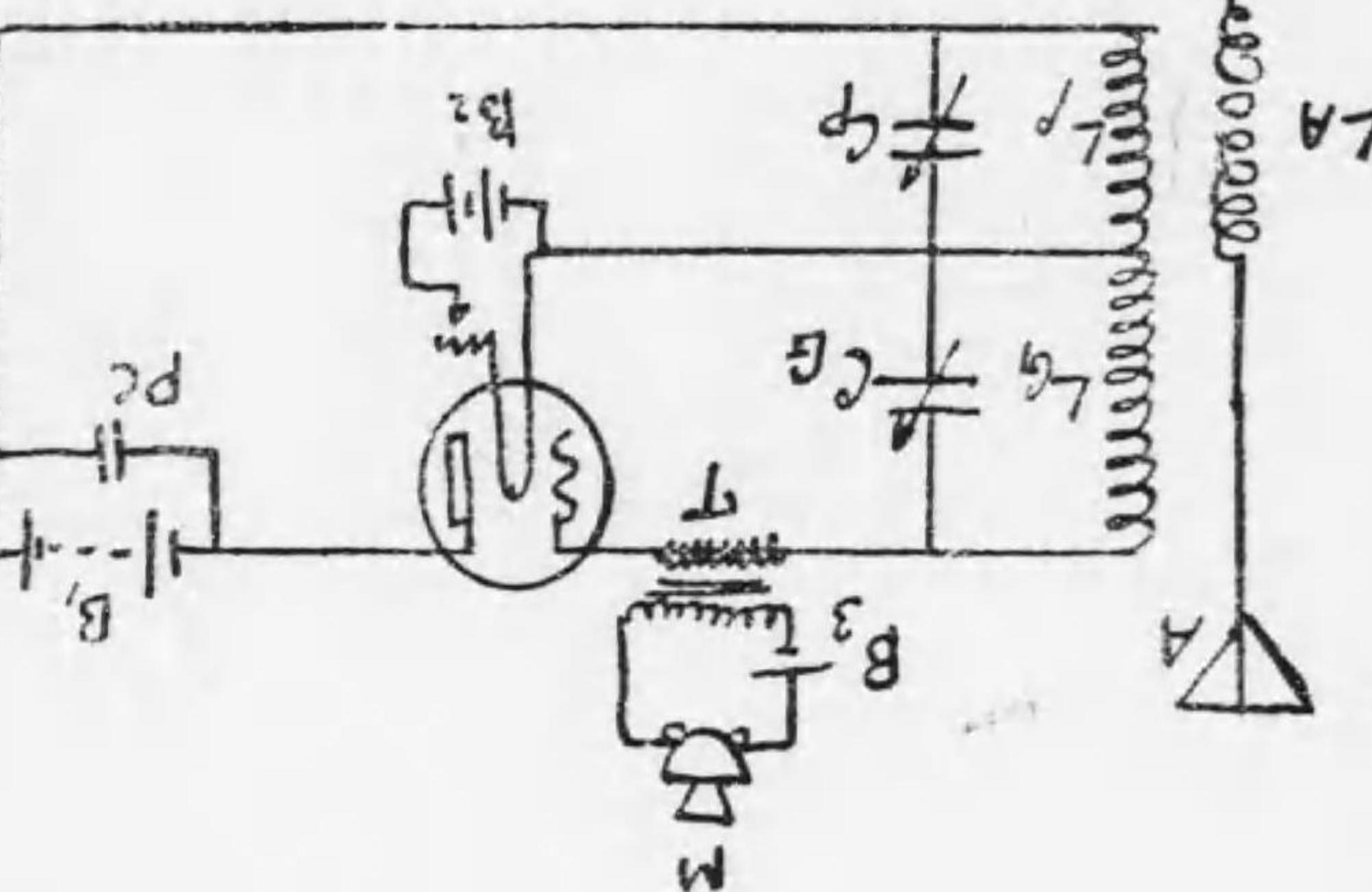
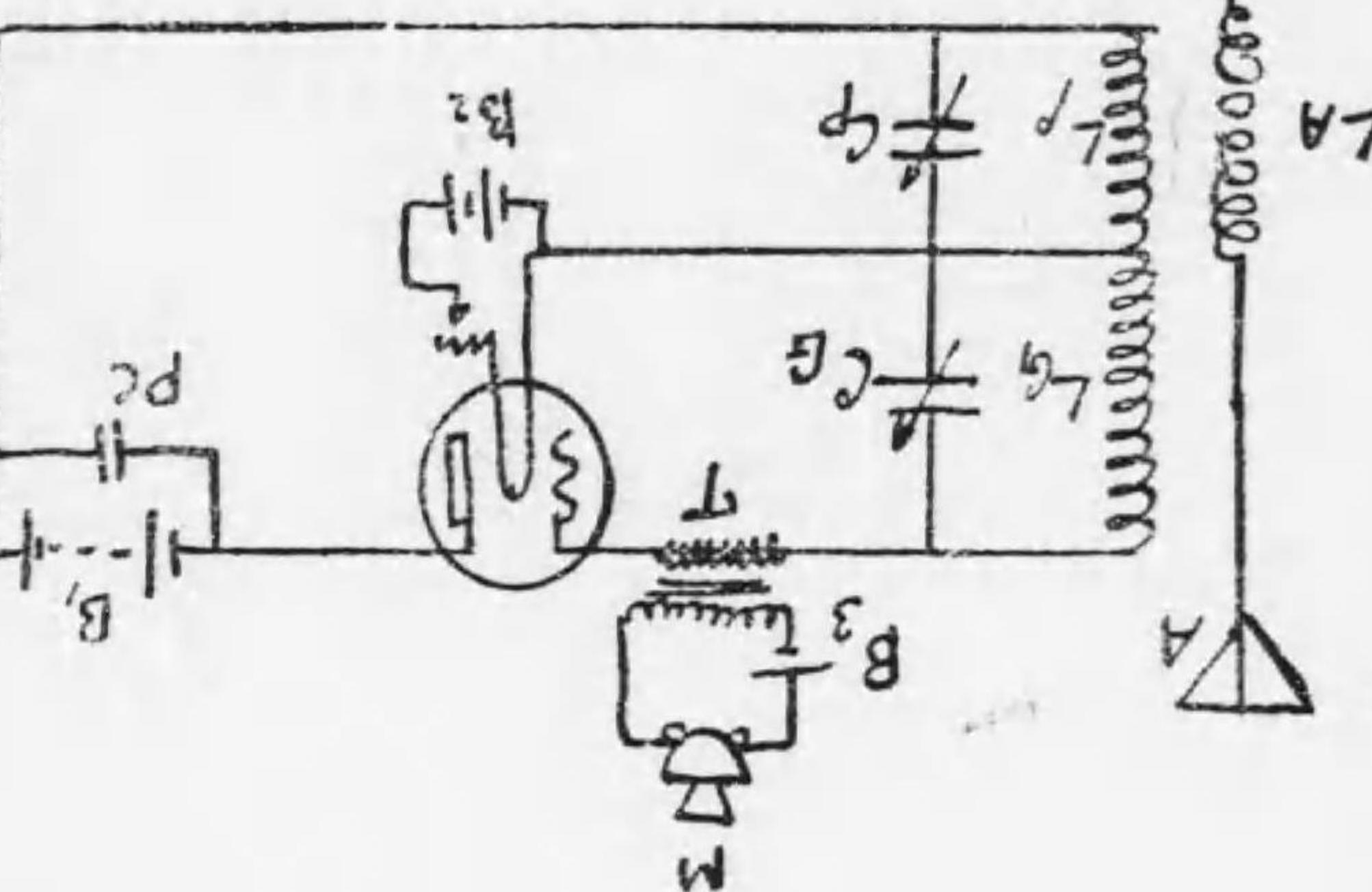
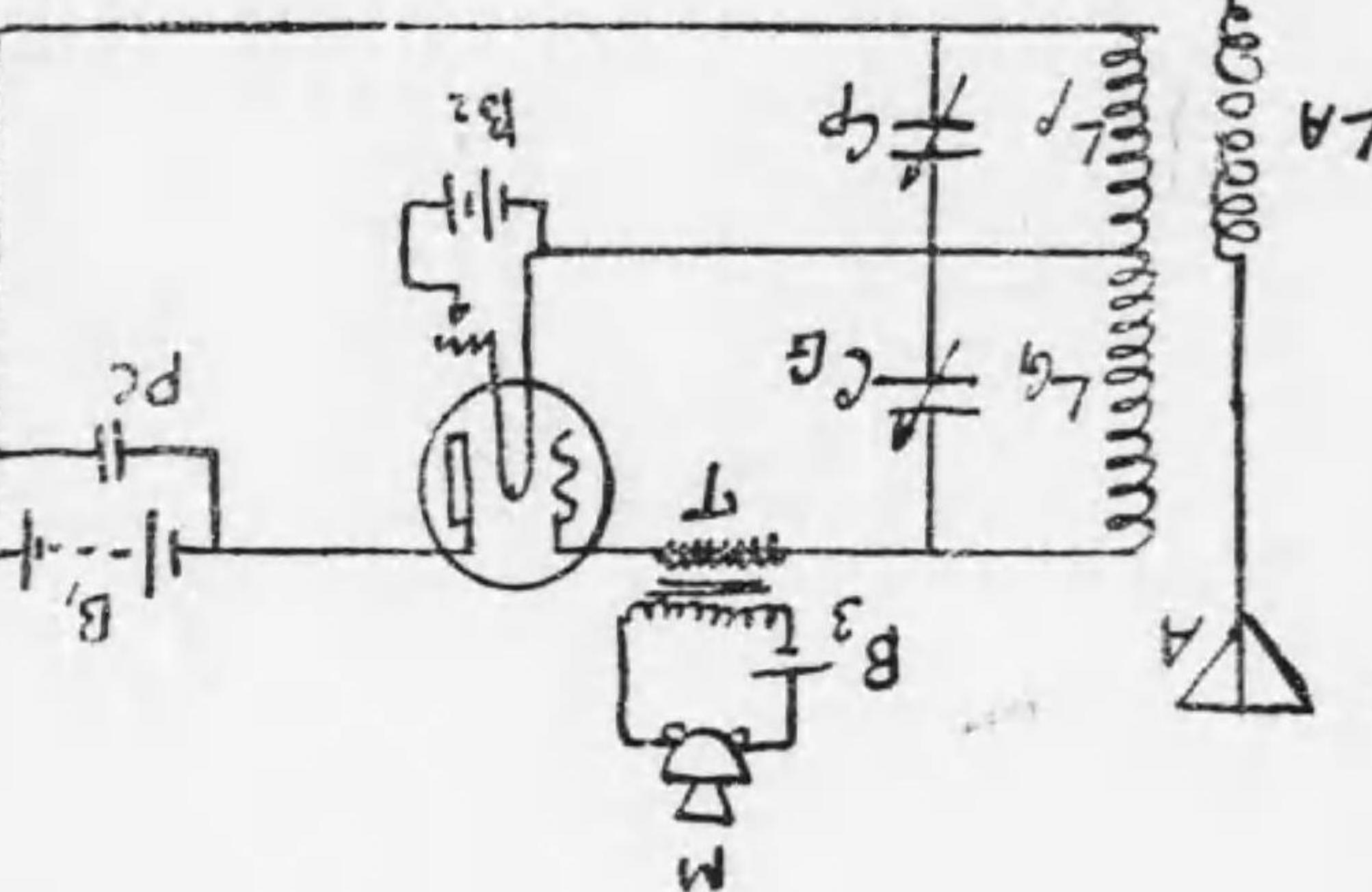
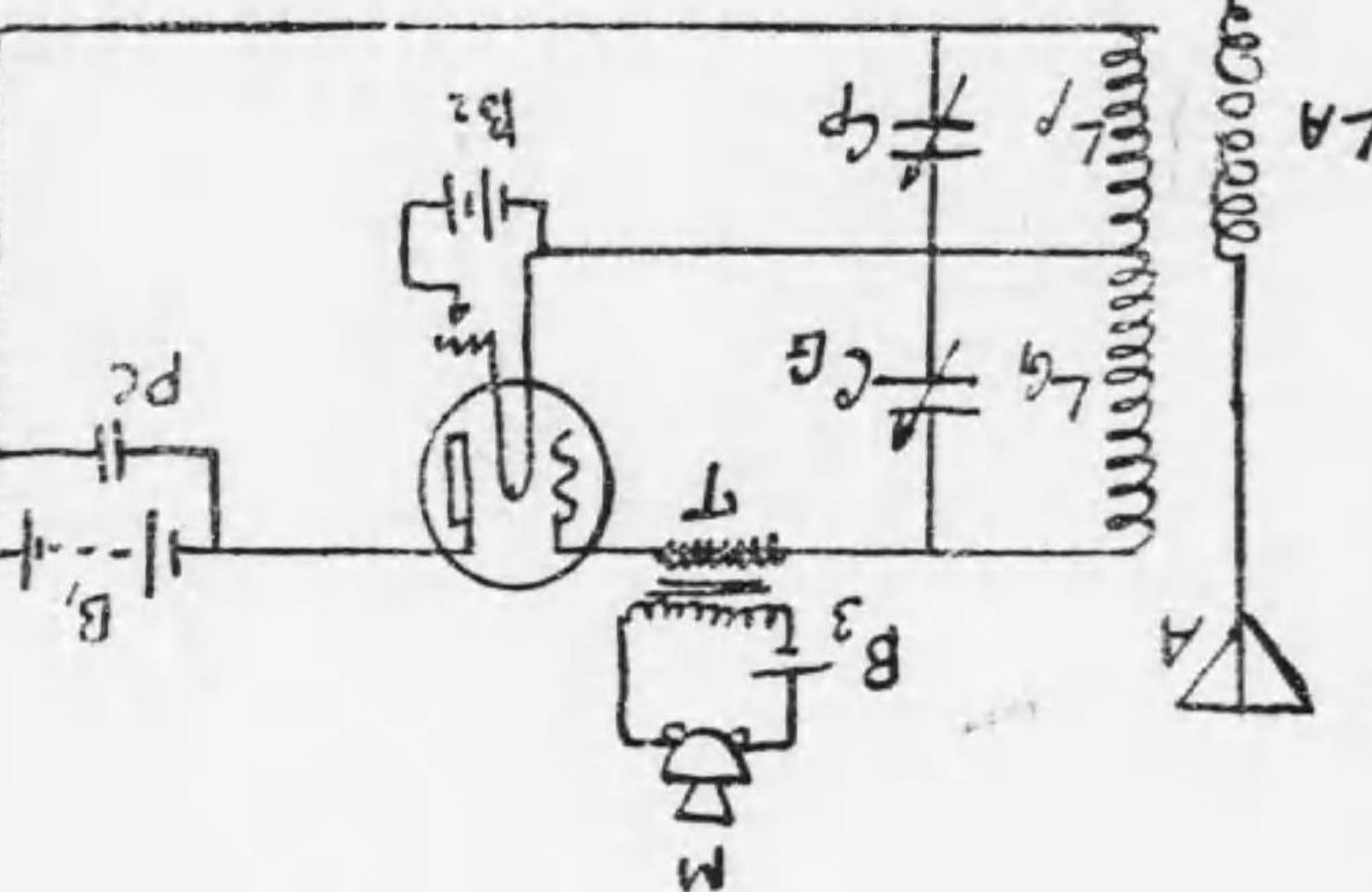
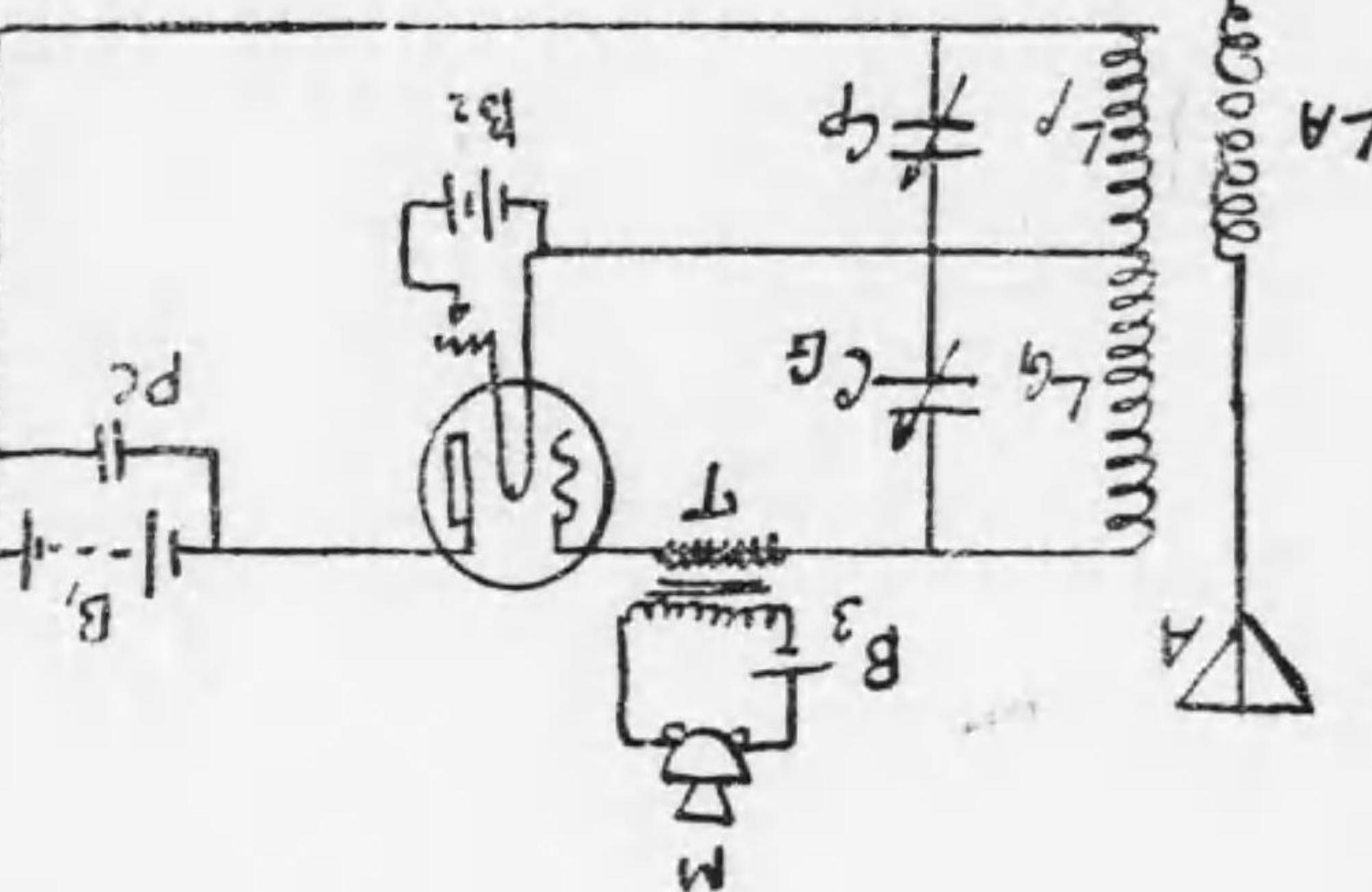
の振動電流の振幅を變化する故モジュレーションする事が出来るのである。

又は空中線回路に直列に、送話器と、自己誘導（コアを有せず）或は蓄電器と併列とした送話器に入る事がある。

之れ等の配線に於ては、何れも其の波長は、音聲に依つて異なる電波長を出すのであるから、餘りシアブの受信装置を以てする時は明瞭に聞



圖五十五第



き得ない事が無いではない。

又グリッド回路に送話器に入る、第五十五圖の如きものは普通に使用せらる。之は變壓器に依つて、グリッドのボテレンシャルを變化し振動電流の振幅を變化するのである。

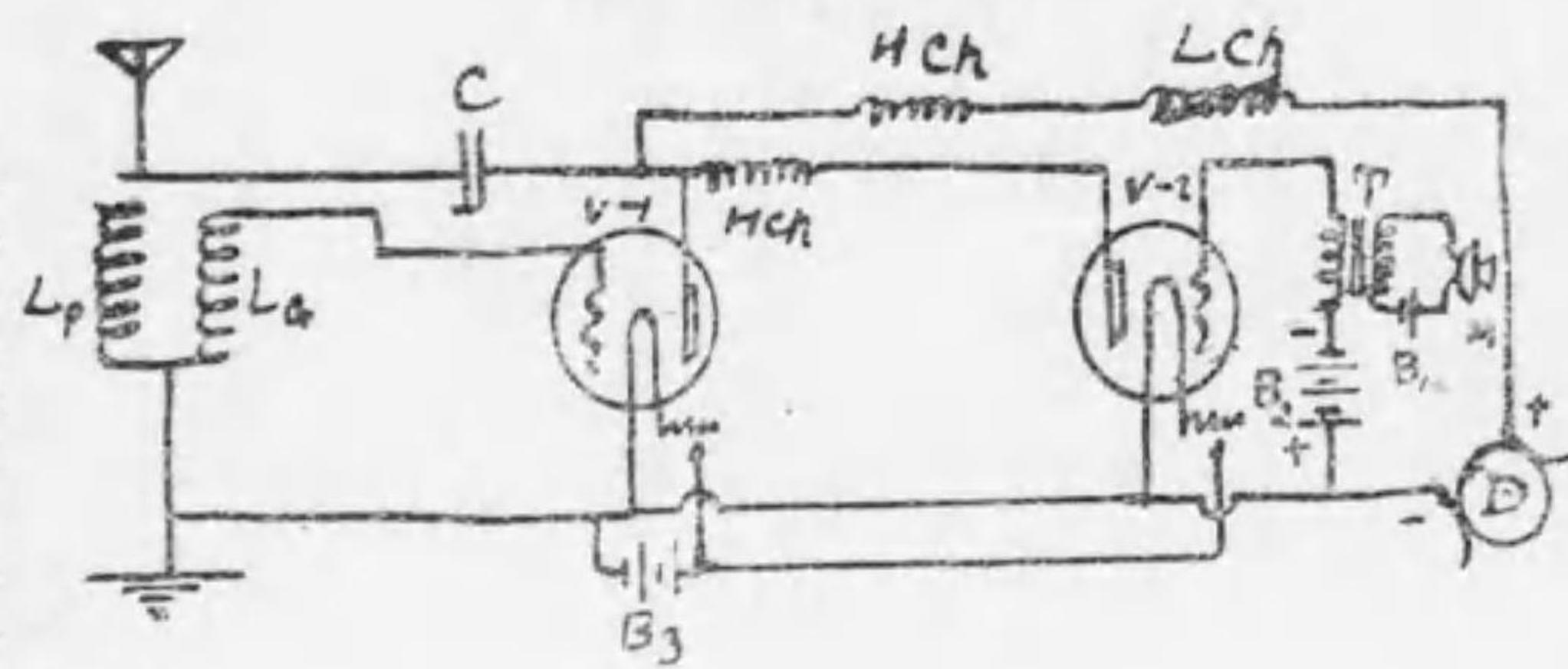
或は、振動回路のグリッド回路と直列に送話器を入れる場合がある、して振動電流を變化するのであるが、此の場合は送話器が二〇オーム以内位の抵抗となつてゐる場合には有効である（實驗的に）。又は之の回路に送話器と、自己誘導コイル（コートを有せず）を併列したもの併列に入れる事がある。之れは波長を變じてモデレーションするものを見る事が出来る。

然し現在最も良い方法として、我々が使用してゐるのは、二個の真空球を使用する處のものであつて、其の内の一箇を起振動に使用し、他の一箇をモデュ

レーション用に使用するのである。

第五十六圖は此の種の配線である。

圖六十五第



此の配線は、Constant current System の線であつて、 $I_{ch}$  に振動電流が發生した時は、V-1 は其の振動を起生する爲めの球として、V-2 はモデレーシヨンする爲めの球である。して、 $HCH$  は Radio チョークにて  $I_{ch}$  回路の振動電流を他に導かぬ爲め付したものである。

之の配線に於て、 $I_{ch}$  はオデオンチョークであつて、此の種の配線に於て最も必要なものである。此の  $I_{ch}$  は、 $\pi$ - $\pi$  及  $\pi$ - $\pi$  に與へる處の電流を

常に一定せしむる目的に入れられたものである。

今  $V-1$  のグリッドに於ては、 $B_2$  の電池にて、或る適當な電位をグリッドに陰に與へて置くのである。

然して、 $V-1$  及  $V-2$  に與へらるゝ電流は  $I_{ch}$  に依つて一定出來た時は、 $T$  の變壓器二次線に依つて、グリッドがポテンシヤルせらるゝなら、其の値に應じて、 $V-2$  には、電流が流れるのである。

兩球の電流は、 $I_{ch}$  に依つて一定なものである故、 $V-1$  に流るゝ電流は、増減するのである。

今  $V-1$  及  $V-2$  に各  $X$  アンペヤの電流が常に流れ得てゐることとする。而して  $V-1$  には  $X_1$  の電流に依つて、 $Y$  の振動電流が起つてゐる時、 $V-1$  のグリッドが陽にボテンシヤルを持たしめたなら、 $V-2$  に流れ得る電流は大となる。

る故、 $X_1$  に依つて得てゐた  $Y$  の電流は減少せねばならない事となるから、 $M$  の送話器に依つて  $V-2$  のグリッドに與えらるゝ音聲に依つて、 $V-1$  より生ずる振動電流の振幅は變化せらるゝ事となるのである。

即ち此の配線に於ての  $I_{ch}$  は、甚だ有効なものであつて、之れに依つて完全に一定電流となる如く、 $V-1 + V-2$  の電流を制禦するなれば、最も良い結果を得る事となるのである。

通常  $I_{ch}$  は 1 ヘンリーより 3 ヘンリー位のものを、我々は使用して良い結果を得てゐるのである。

モデュレーションの振幅の大小は、其の通信距離に甚だ大なる變化を與へるのである。

最も注意す可き事は、アーチクレーションの良不良である、即ち音聲の明瞭

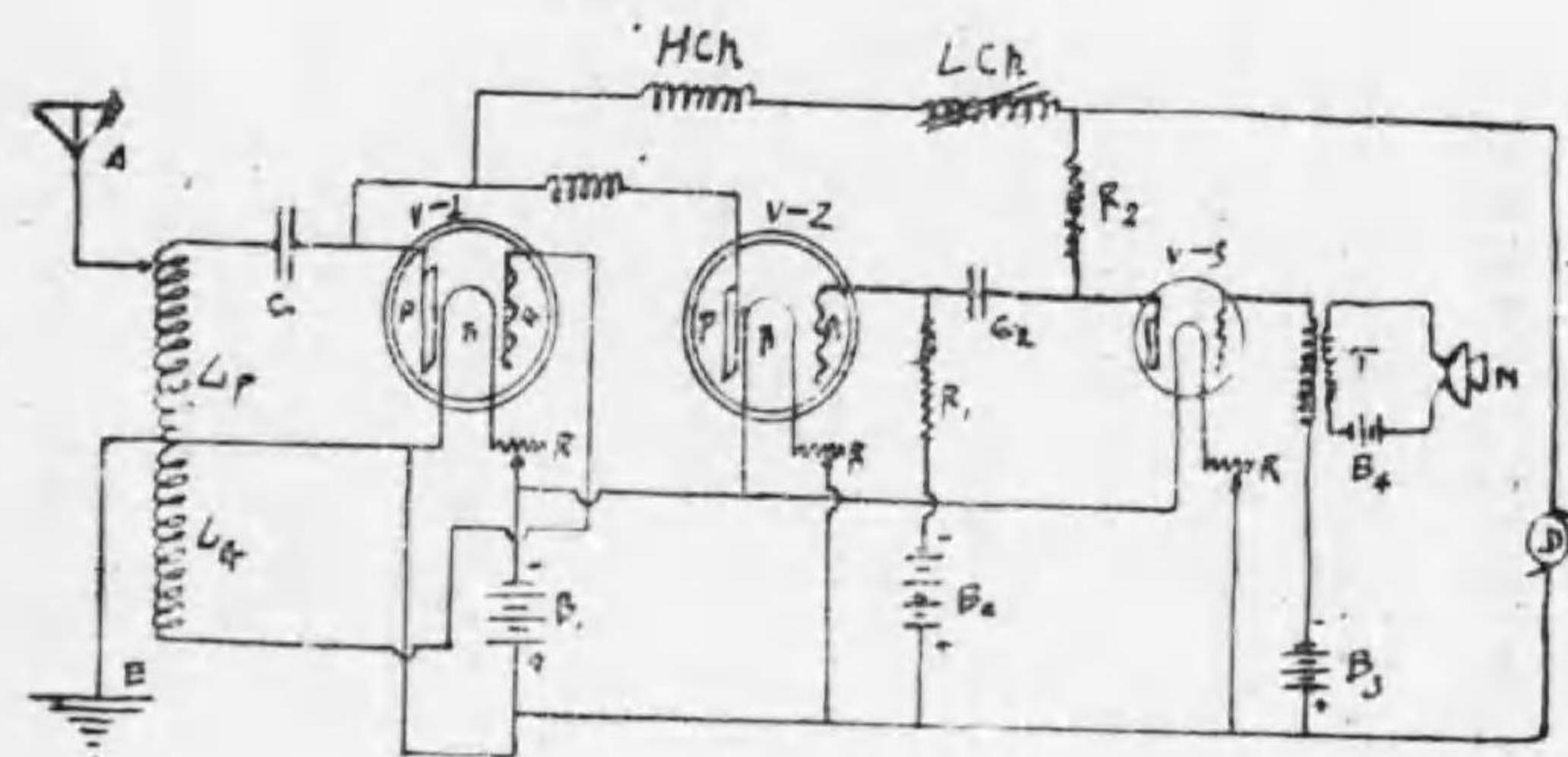
に與へるのである。グリッド回路に於ては、其のグリッドを陰に、或る  $B_3$  の電池より  $T$  の二次線を通つて、ポテンシヤルを與へある故、 $M$  に依つて其のポテンシヤルは大いに變化せしめる。

$V-1$  のプレート回路には、レデスタンス擴大装置を附しありて、 $R_1$  のレデスタンスに依り、最も電圧を大となす如く作らる。して  $V-1$   $V-2$  球及  $V-3$  球は、共に併列せられてゐる。

$V-1$  球の電流は、其のプレート回路に於て大なる擴大を以てモュダレーシヨン球のグリッドに作用して、 $V-1$  の起振動球をして色々に其の振幅を制御するのである。

$V-1$  に於て、其のグリッド回路中の電池は、陰にグリッドにポテンシヤルを與へ置く、して値は、 $\mu$  の最大なる點が良いであらう。

第五十七圖



は聲の大小より甚だ困難なる問題である。  
其等の爲めに、モデュレーション球のグリッド回路に擴大装置（真空球に依る）を附したるもののが、遠距離通信用として用ひらるゝのである。

第五十七圖は此の一例である。

$V-1$  は起振動球  $V-2$  はモデュレーション球  $V-3$  は擴大球であつて、此の裝置に於ては通常  $V-3$  の球は、 $1/10$  Power の大きさのもので良いのである。

先づ  $M$  に依る變化を、 $V-3$  のグリッド回路

余が實驗し、又製作してゐる、此の種の裝置は、V-2 及 V-1 に 50 ワット球を用ひるなら V-3 には、5 ワット球を用ひ、 $C_2$  は 1. MFD-2. MFD.  $R_2$  は 15000 オームより 10000 オーム  $R_1$  は 15000 オームを用ひ、 $B_2$  及  $B_3$  は 45 ボルトを使用するのである。

いづれの音聲變化裝置にしても、其の振動電流が最大な點を使用してはならぬ、振動電流の最大な點より 20% 少ない點を使用せねば良いモヂュレーションは得難いのである。此の場合に於てはカツブルを加減するか、或は自己誘導を加減して、最大電流發生物より 20% 餘減じた點となし、送話す可きである。

第五十七圖に於ても  $L_p L_g$  の兩端に併列に變化蓄電器に入るゝ時は、大いに振動電流は高まるのであるが、電信として以外は使用しては良い結果は得られない。

無線電話の最大な生命たるモヂュレーションの研究は甚だ興味深いものであろうが、此の理論たるや現在まだ區々として一定せぬ事が多いのである。

## 第十七章 結論

一般に我々が知ろうとする真空球の特性は、先づ其の概要だけは稍や書き盡したのである。

各項の總論として……物質と熱……熱に依る電子の放出……電子流の應用より出來上りたる無線用真空球、其の特性、其の一般的利用等の外恐らくは此等電子管のある限りは、此の物の利用が廣く電波を利用する以外のものにも應用せらるゝであらうが、要は物質を熱して電子を働かしむる事に勉めるのである。

今我々が検波器として、三極球を使用する場合は、其の球はソフトの管を選らび、而して其の球には適度なプレート電壓や、適度なフヰラメント熱を要す

る必要がある事を知る。又擴大用としては、排氣高き球を用ひ、之れが振動電流擴大の場合に於ては、リアクタンス或はインピーダンスをプレート回路に於ても、或はグリッド回路に於ても等しくする事が良く、又抵周波擴大であれば其の二次線には、力率の擴大を望むのであるから、成る可く、其の擴大球のプレート回路に入る一次線は其の球の内部抵抗を等しくする必要が起り得るのである。然らば無線用受話器の抵抗高き事も知られるであらう。

三極球の特性たるアンブリフィケーション、内部抵抗及ミユルチユアルコンダクタンス等も、一個の球に於て、或る程度に我々が變化せしめ得る事を知つた以上、我々が受話に際して、プレート電壓を加減したり、或はグリッド蓄電器を變化したり、又はフヰラメントの抵抗を變じたりして最良感度の受話が出来得る事は明な事である。

であるから、此等のファクタアード見做るゝものも、或る程度は自分で自由に變化し得るのである。従つて又面白き配線も作り得らるゝのである、然して球の最大の能率を發起せしめ得るであらう。

余は無線電話電信を書く爲めに本書を綴つたのでは無く、只真空球の實驗的性質を知る方法と、特性とを知らしめんことを主眼として本書を草したのである。

我々が今諸君に待つ事は、無線電話が音聲を出す時に於てのみ電波が放射せらるゝ方法や、其他種々な事があるが、真空球としての大問題は、如何にせば小電流にして大なるサーミッカ、エミッショニを得るフサラメントを造り得るかと云ふ事と、真空球に於てイオニゼーションを發生せる場合に、グローと稱する輝の利用法等算え来れば甚だ多いのである。

諸君が一個の真空球を求めた場合、最も簡単に色々な實驗に依つて、真空球のテストをなされ、先づ其の真空球の性質を知り、之れを以て其の使用せしむ可き器械を選ぶ事は、只送らるゝ電波の受信をして、遊ぶより幾倍の愉快と利益があるであらうか。

して之等をテストするには、只一個のザーフ<sup>ア</sup>、及一個のホイットストンブリッヂ、及受話器等にて出來得るのである。

今や無線時代は我が國にも來りつゝあるのである。決して余は六ヶ敷しい事を書いた筈ではないのである。

諸君とても無線を研究する以上は、其の生命たる真空球の原理を知らんことをつとめらるゝであらう、して此の小著に依つてよし少くとも其の興味が起つたなれば、日本に於ても彼のヴァンダアビル氏以上に立派なる真空球の本を著し

て、余を始め他の（ラヂオ國）の人々に鼻をあかさしめ以て、所謂米國の劣等國民の力の一端を知らざしむると云ふことも、あながち無益のことではないと信ずるのである。

## 無線用眞空球の原理と應用 終

大正十三年七月十五日印刷  
大正十三年七月十八日發行

【定價金貳圓】

著者 濱地常康

東京市神田區錦町一丁目十九番地

東京市麹町區有樂町二丁目三番地

東京市麹町區有樂町二丁目三番地



著作構所

川原修理

眞空應

球用

發行者 小川菊松

印刷者 大戸作逸

印刷所 朝陽印刷株式會社

發行所

東京市神田區錦町一丁目十九番地  
振替 東京六二九四番

誠文堂書店

528  
92

終