

卷線の層間短絡檢出法

Testing of Layer Short Circuit of Coil

| 回轉電機・變壓器或は繼電器等の卷線が層間短絡を起 しているや否やを検出することは、實際上相當の困難を 伴う。從來行われて來た檢出方法としては大別して次の 二つが擧げられる。卽ら商用周波交流にての無負荷勵磁 電流の増大、又は500サイクル程度の高周波交流にての 無負荷勵磁電流の増大等から異常を検出する方法と、衝 撃耐電壓試験に際してその衝撃電流波形の著しい増大か ら異常を検出する方法とである。・

前者の交流勵磁電流の多寡から検出する交流電流法は 簡易ではあるが豫め健全な場合の交流勵磁電流が既知で ないと比較判定の基準がなくなり、検出が的確に行われ にくくなる缺點がある。又後者の衝撃電流波形の上から 検出する衝撃電流法は、電流波形の著しい變化から、判 定するのでやはり健全な場合の衝撃電流波形を必要とす る點で前者と同樣の難點があり、なお層間絕緣の健否を 検出するために衝撃電壓に曝さなければならず、現有絶 縁耐力を脅かす危險がある等の點で、にわかに現場向き には奬められない。

日立製作所中央研究所に於てその一代案として次の如 き手段の可能性を訊し所期の目的を達し得た。以下その 原理・検出能力等について述べる。

一般に層間絕縁の健全な卷線に對する直流投入の際の

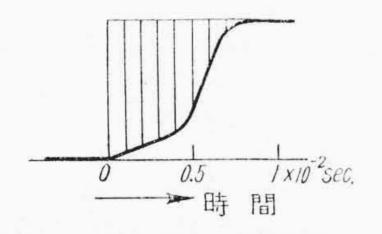
電流波形は第1圖に示す如く反曲點を持つた曲線となる ことは鐵心の磁氣的性質から豫期される處である。これ は全く鐵の飽和現象に基づく事態であつて、この波形は Fröhlich-Kennelly の式を取入れて圖式解法等によって 算定し得る。又卷線に誘起される逆起電力は同圖にてハ ッチングを施せる形狀の波形に相當し第2圖の如きもの となる。

若し卷線が層間絕縁不良に陷り局部短絡囘路が生する と、この逆起電力に基づく短絡電流が流れる。その局部 短絡アンペアターンに因る磁束變化は、電源から反作用 電流が流れ込むことによつて遅滯なく打消されることと なる。この局部短絡アンペア・ターンと反作用アンペア ターンとの相殺に際しては鐵心の磁氣的性質によらす直 ちに卽應的に現われる。

從つて層間絕緣不良を起してる場合は流入電流波形は 第3圖に示す如くなつて來る。同圖の破線にて示す如く 投入の初期に急峻な立ち上りを含んで來るようになり、 それがひどくなつて來るとその立ち上りが次第に高くな つて行き遂には腹を突出した波形となつてしまうに到 る。圖のハッチングを施した部分が反作用電流である。

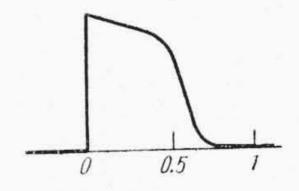
又一面層間に相當の靜電容量が存在すると、その充放 電々流に對する反作用電流が流れる。この静電容量の充 放電々流の波形は逆起電力波形からも割出せる如く第4 圖に示すように健全な場合の波形に減衰の速い振動波が 重疊されたものとなつて現われて來る。

即ち短絡電流によるものは逆起電力或はその積分の形 で反作用電流が流れるが、充放電々流によるものは逆起



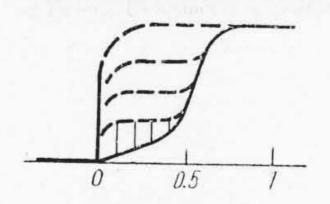
健全な場合の電流波形

Current Wave-form in a Normal State.



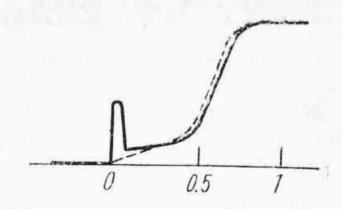
逆起電力波形

Counter Electromotive Force.



層間絶緣不良の 場合の電流波形

Fig. 2 Wave-form of Fig. 3 Current Waveform in a State of Bad Layer Insulation.



層間靜電容量ある 場合の電流波形

Fig. 4 Current Waveform in a State of Capacitive Layers.

電力の微分の形で現われて來るので兩者の波形は本質的 に異つており容易に判別し得る。

以上の原理の下に直流を斷續しそれを低速ブラウン管で觀測して、投入時の電流波形を檢出すればよい譯である。直流電源としては數V數A程度で足りる。この檢出法を斷續電流法と呼んで置く。

從來の交流電流法、衝撃電流法と本法の斷續電流法と の檢出精度を比較するため柱上變壓器について試みた結果は三者殆んど互格であることが明らかとなつた。檢出 能力は何れの場合も短絡卷數と共に稍正比例的に增加し 短絡抵抗(層間漏洩抵抗或は不完全短絡抵抗の意味)に 逆比例的に減少する。これは何れの方法も原理上短絡ア ンペア・ターンの多寡を検出の對象としているので必然 的なことゝ思われる。

因みに從來の交流・衝撃の兩方法共同一型式の供試品 を差動的に組合わせる平衡法があるが斷續の方法にても 平衡法の可能なることは勿論である。

以上に見る如く斷續電流法の場合は層間絕緣の良否が 電流波形の本質的な變化となつて檢出し得るので交流電 流法や衝擊電流法の場合の如く健全なる狀態に於ける デ ータを必要とせず又衝擊電流法の場合の如く層間絕縁を 脅す心配とか交流電流法の場合の如く故障點を過度に燒 損してしまう懸念等もなく行える點で從來に優るものと 考えられる。

日常卷線對地絕緣の検出にメガが用いらるる如く層間 絕緣検出に簡便な測定器を實現しようとする理想からは なお遠いが本法はそれに向けての一試みといえるであろ う。

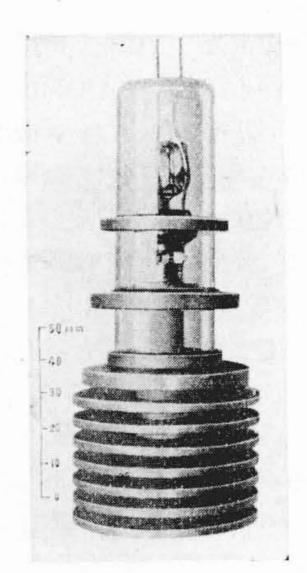
真 空 管

Vacuume Tubes

真空管の心臓部たる酸化物陰極に關しては、日立製作 所に於て不斷の研究が續けられている。特にその壽命の 問題に就ては詳細に研究された。即ち酸化物塗布量、使 用溫度、溫度分布と壽命との關連性が調べられ長壽命眞 空管に對する重要な設計資料を得た。壽命の判定に對し ては過熱壽命試験法卽ち陰極溫度を若干上昇せしめて故 意に短壽命とし、定格運轉の場合を推定する方法及び少 數例による統計的推定法が確立された。又壽命の本質た る遊離バリウムの測定が行われた。

極超短波用真空管として板極管 DO-15 型の試作を完了した。板極管は空洞共振器の内部に挿入して立體囘路の一部を形成して作動せしめるのであるが、本試作品は送信用で冷却用フィンを陽極に取付けてこれを空洞共振器の外に出している。第1 圖にその外觀を示す。動作の一例は $E_p=400\,\mathrm{V}$, $E_g=-12\,\mathrm{V}$, $E_f=6.6\,\mathrm{V}$, $I_f=1.5\,\mathrm{A}$, $I_p=80\,\mathrm{mA}$, $I_g=3\,\mathrm{mA}$ に於て、 $\lambda=42\,\mathrm{cm}$, 出力=11.6 Watt, $\eta=31\%$ である。

高壓整流管 1B3GT の試作を完了した。これは逆耐壓 $40 \, \mathrm{kV}$,最大出力直流電壓 $10 \, \mathrm{kV}$,瞬間最大出力電流 $17 \, \mathrm{mA}$,平均最大出力電流 $2 \, \mathrm{mA}$ なる性能を有する 荷陰極加熱は $E_f = 1.25 \, \mathrm{V}$, $I_f = 0.2 \, \mathrm{A}$ である。酸化物 陰極を用いてかかる高壓用の真空管の製作は基礎研究の 裏付けがあればこそ可能であつたのである。この真空管 は特に高周波を整流して直流高壓を得る樣に設計された ものでテレビジョン用として重實がられている。中央研究所製品を日本コロンビヤ會社に提供して好評を博している。



第1圖 板 極 管 Fig. 1 Disk Shield Tube.