

變壓器保守에 관한諸問題

金 在 信

緒 言

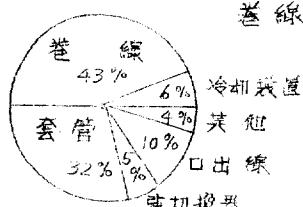
電氣機器의 完全한保守야 말로 重大한意義를 가지고 있다. 外國에서의 原因別 事故比率을 볼 때 過去에는 製作及保守不完全이 10% 自然劣化가 25% 以上을 占하고 있었으나 現在에는 絶緣材料의 進步 機器의完全한 保護設備와 測定으로 事故量未然에 防止함으로 이 事故比率은 減次減少되어 거이 없는 現狀에 있다. 그러나 우리나라에 있어서는 施設의 老舊로 自然劣化는 減加되는反面 保護設備과 保守不完全으로 今後에 있어 重大한 事故가 연 다라发生되지나 않을가 하는 憂慮가 없지 않아 이問題를 論하는바이다. 電氣機器中에서도 가장 重大한後悔를 하고 있는 離麥電所의 主要變壓器를 為始하여 柱上의 小要變壓器에 이르는 變壓器의 完全한保守야 말로 我國實情에 비추어 至極의 重大한바라 生覺되는바이다. 運營保守에 있어 重要한것은 第一로 損失이 적은 가장 經濟的인 連管을 하여야 될것이고 第二로 完全保守로 事故量未然에 防止하며 機器의壽命을 길게 하여야 할것이고 第三으로 完全한 保護設備을 人力의 未及되는바를 施設로써 保護하는데 있다. 併다.

1. 統計上으로 본 變壓器事故

우리나라에서는 正確한統計를 求得기難하고 我國의施設이 今日本製品에 鑑하야 1946 ~ 1948間 三年간에 있어서의 日本의統計를 본다면 1回와 如同 巻線의 事故가 43% 套管이 32% 其他箇所

第1圖

는 非常이 적다. 則 變壓器의 事故를 減少시킬려면



卷線套管의 球化가 問題된다. 卷線에 있어 一次(H.T) 쪽이 60%, 二次(L.T) 쪽이 40% 으로 되여 있고 事故原因別로 볼 때 異常變壓으로 基因되는 外雷가 18.2%, 送

電線地絡事故, 開閉사-지等 所謂內雷로因한것이 17.7%, 外部
短絡으로因한것이 12.4%, 及保守不良 絶緣劣化에 基因된
는事故는 半數를 占는 51.7% 至 保守의 重大性을 如實히 表
示하고 있다. 事故狀況은 异常電压과 保守不良, 絶緣劣化에
는 一次側事故가 많고 外部短路에는 二次側이 많다. 大部分의 事
故가 層短絡이라 하니 層間絕緣의 強化가 製作面에 있어 要
請되는 바이다.

第二로 套管에 있어 事故狀況面으로는 表面內絡 다음은 内部
破壞로 되어있으며 异常電压에 起因되는 것은 比較的 적고 吸
濕과 自然劣化로 되는 것이 半數以上으로 볼 때 適當한 劣化豫知
를 莫수있다면 相當數의 事故를 未然에 防止할 수 있을 것이다.

2. 電壓器에 保護裝置

麥壓器事故는 防止하기 為하야 現代各國에서 實施하고 있는 保
護裝置는 第一表와 如下다.

第一表

事 故	特 性	保 護 裝 置
1. 外 部 短 絡	過 電 流	過電流限時繼電器
2. 層 短 絡	瓦斯의 化成	Buchholz 繼電器
3. 코 야 不 良		
4. 地 絡	差 電 流 過 電 流	比率差繼電器
5. 套 管 內 絡	過 電 流 差 電 流 性 質의 移動	過電流限時繼電器 地絡繼電器
6. 過 負 荷	銅 油 過 過 熱	溫 度 計

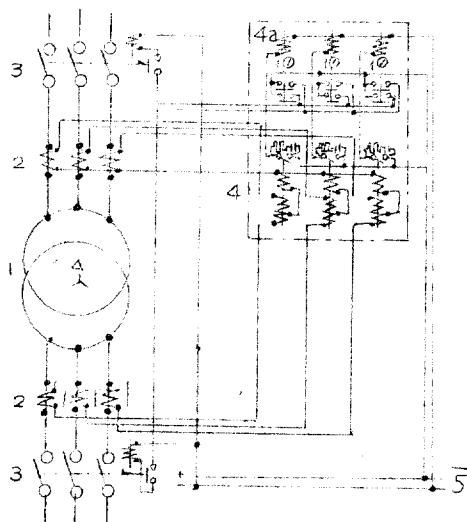
A. 過負荷保護裝置

麥壓器의 溫度는 第一重要한바로 過熱은 事故에 主要原因이
되는 바요. *麥壓器의壽命에도 重大な關係를 갖고 있다.

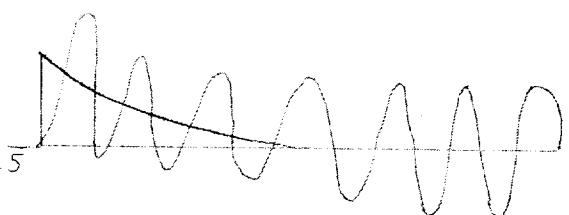
銅의 温度를 正確히 测定할 수 있는 方法으로는 抵抗 温度計 (第二回) 를 使用함으로써 卷線의 温度를 알 수 있고, 热電對 温度計로 탱크內의 油温을 测定할 수 있고 最低最高 温度에 達할 때 警報裝置를 가지고 있다. 温度와 各種關係에 関하여는 下記各節에서 論하기로 한다.

B. 事故의 保護裝置.

麥氏繼電器 事故의 保護裝置로 欧美에서 使用되고 있는 것으로 Buchholz relay (一名 Trafoscope) 를 들 수 있으며 어떤 곳에서는 比率差繼電器 대身 使用하고 있는 곳도 있으나 Buchholz 繼電器는 麥氏繼電器 内部의 油表面以下에서 일어나는 事故를防止 하는 바요. 比率差繼電器는 一次、二次側 麥氏繼電器間에서 일어나는一切의 事故를 保護하는裝置로 그 使命이多少 다르나 Buchholz 繼電器 (第三回)는 油中에서 일어나는一切의 事故를 初期에 있어 工化成으로 일어나는 現象을 利用하여 早速히 内部事故를防止 할 수 있으나 麥氏繼電器의 事故는 油流器相互間에서 蓋臂凸凹等으로의 事故는 比率差繼電器가 아니면 안된다.

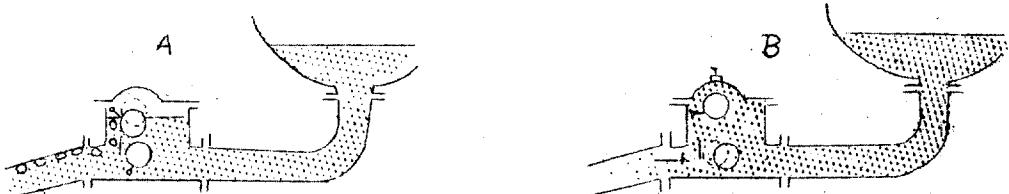


1. 麥氏繼電器
2. 油流器
3. 開閉器
4. 比率差繼電器
- 4a. 小接觸器
5. 補助電源

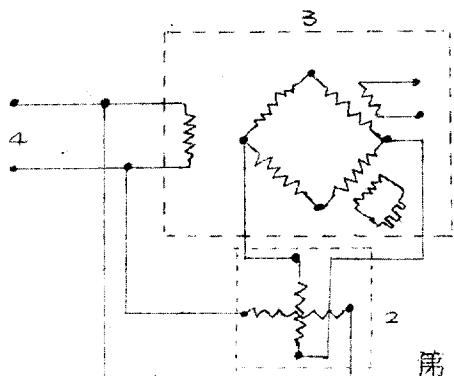


第四回

比率差繼電器로
麥圧器의 差電流保護裝置及 差電流比率差繼電器
를 麥圧器에 使用한 一例로서 第四圖와 같은것이 있다.



第三圖、Buchholz relay



1. 差入測定桿
2. 指示計器
3. Bridge
4. 電 源

第二圖、Wheatstone Bridge 之銅溫測定器

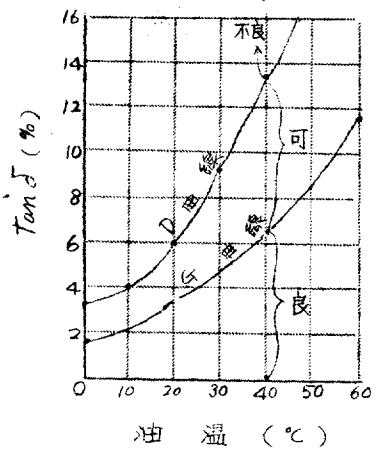
麥圧器가 使用不可能하게되는 原因을大別 하면 1. 過負荷及短絡、2. 油의劣化及不足, 電氣放電, 絶緣破壞等이라 볼수있는데 1.에 대한것은 Overload relay가 担當할것이고 2.는 이를適當한時期에 이警防歺할 手段을쓰지않으면 発火에까지 이르는 重大한 事故를이르킨다. 이는 Buchholz relay를 使用하여 事故原因에따라 警鐘等을 発하게한다. 則麥圧器와 oil container間に 이를設置하여 第三圖 A는 氣泡가発生하여 浮標로 그量을表示하게 되어있고 B는 Oil surge 가일어났을때 下部浮標로써 relay가 動作하게 되어있다. 麥圧器内部事故를 未然에防止하는 方法으로서는 大端히 좋은方法이다.

C. 麥圧器의 温度對tand 特性.

麥圧器의 絶緣劣化 判定法으로서는 後述하는 tand를 알고있으

로써 判定하는 方法이 第一 確実하다. 誘電體의 $\tan \delta$ 는 温度에 따라 變化되며 温度上昇에 따라 增加되는 特性을 갖고 있다. 고 Gross 氏 明示하였다. 그러나 麥压器의 絶緣이 劣化하게 되면 温度上昇에 对한 $\tan \delta$ 的增加가 特別히 많아진다.

則 第 四 図에 表示되는 $\tan \delta$ 曲線으로써 麥压器의 劣化狀態를 알 수 있다.



1. G 曲線에서 下部는 絶緣良好
2. D 曲線과 G曲線中间은 絶緣劣化量
表示 하는것으로 要注意
3. 曲線 D에서 上位는 絶緣不良으로 早
速한 대책이 必要

이와 같이 麥压器保守에 있어 油溫을 常時 知아야 하며 事故防止에는 温度가 重大한 要素로 되여 있다 $\tan \delta$ 와 温度關係는 後述한다.

3. 麥压器의 温度와壽命

美國의 Montsinger 氏와 Nichols 氏의 文獻에 依하면 絶緣物의壽命은 温度上昇으로 決定된다고 하였다. 即 麥压器의 温熱은 그壽命을 昧시短縮시키는 結果로 된다.

麥压器의 損失은 麥压器 温度에 左右된다. 即 損失은 鉄損과 銅損인데 米只今 油의 温度上昇 (Δt_{oe})에 있어 銅損만이 銅의 温度 (Δt_{cu})에 依하여 決定될 때 全負荷 時에 油温이 50°C 銅温이 60°C 上昇되는 標準을 들을 때 鉄損을 V_{fe} , 銅損을 V_{cu} 라 하면 温度上昇은 定格負荷의 $\times\%$ 負荷時

$$\text{油에서는 } \frac{V_{fe} + \left(\frac{\times}{100}\right)^2 V_{cu}}{V_{fe} + V_{cu}} \cdot 50$$

$$\text{銅에서는 } \frac{V_{fe} + \left(\frac{\times}{100}\right)^2 V_{cu}}{V_{fe} + V_{cu}} \cdot 50 + \left(\frac{\times}{100}\right)^2 (60 - 50)$$

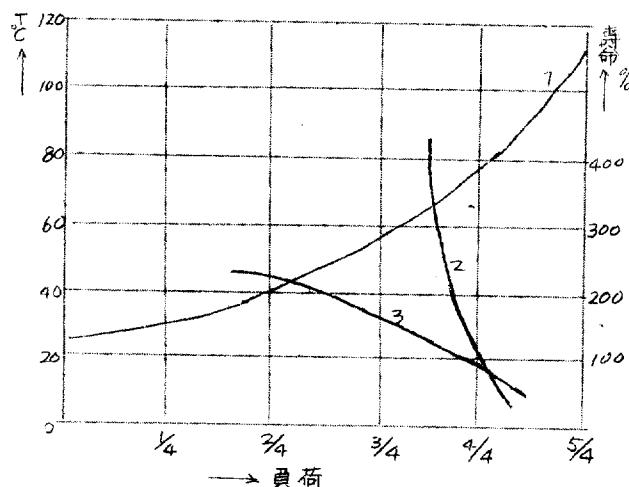
* 鐵損은 一定한電压과 周波數에서는 一定하지만 銅損은 負荷電流自乘에 比例한다. *

上記溫度上昇은勿論 外氣溫度 20°C 라면 20°C 以上의 上昇을 表示하는바다.

只今 一定한 全負荷로 運転되는 壽命을 100% 이리라 하면 第 6 図에 있어 曲線 2 (Nichols) 라 曲線 3 (Montsinger) 는 負荷에 따라 그壽命을 表示하는바다 曲線 1은 全負荷에

對한 溫度曲線이다. ①

曲線에서 볼때 半負荷時는 全負荷時의 二倍에 壽命을 가질수 있다 甚을 볼때 整器의 溫度上昇은 事故防止面을 떠나서라도 壽命延長에 重大한關係가 있는바를 알 수 있다.



第 6 図、負荷、溫度壽命曲線

4. 溫度上昇과 負荷.

麥氏器의 溫度上昇은 鐵損 (V_{fe}) 과 銅損 (V_{cu}) 으로 発生되는 热로 上昇되는바나 麥氏器를 最高能率下에 運転할 때 負荷를 어떤程度 줄어야 되는가 하는 問題 即 經済的運転條件를 生覺하볼때 定格出力에 $100\sqrt{\frac{I}{a}}$ % 負荷時가 最經濟的이다.

$$a \text{는 } \frac{V_{cu}}{V_{fe}} \text{ 이다.}$$

여기서 우리는 鐵損과 銅損이 同一할 때 最高能率를 表示한다고 보는데 定格負荷에 40乃至50% 사이에 負荷가 最能率的運転이라 볼수 있으므로 파-크負荷時에 過負荷가 되지 않도록 負荷量分担

할수있는 磨压器를 두는것은 大端히 좋은方法이나 施設費等의
經濟的立場으로 볼때 実践性 與否는 論치 않기로 한다. 그러나
第6圖의 2, 3曲線을 볼때 過負荷에因한 寿命短縮은 큰关心
事이라 할수있다. 只今 1例로

$$\text{外氣溫度 } t_u = 20^{\circ}\text{C}$$

$$\text{油温 } t_{oc} = 70^{\circ}\text{C}$$

$$\text{銅温 } t_{cu} = 80^{\circ}\text{C}$$

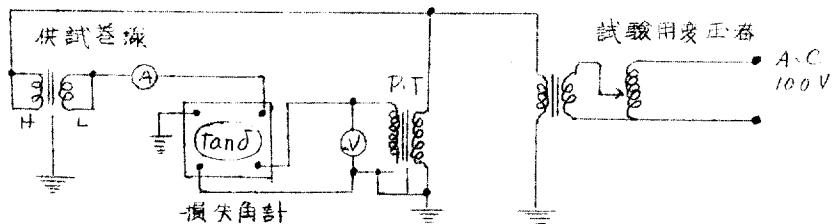
第6圖 1曲線에서 $\frac{1}{2}$ 負荷時에 溫度上昇이 40°C . 이때에 油温
은 37.5°C 라 推算된다. 銅과 油의 溫度差가 $\frac{1}{4}$ 負荷時에 10°C
 $\frac{3}{4}$ 負荷時는 2.5°C . 過負荷에 銅温이 110°C 를 넘지 안는다는
條件下에 $\frac{3}{4}$ 負荷부터 始動한다면 10°C 에서 40°C 까 다시
만하면 $\sqrt{\frac{40}{10}} = 2$ 即 二倍에 負荷를 견수있다. 그러나 $\frac{3}{4}$ 負
荷에서 出發할때는 $110 - 37.5 = 72.5^{\circ}\text{C}$ $\sqrt{\frac{72.5}{2.5}} = 5.4$ 即
5.4倍에 負荷를 一時의이나마 견을수는 있는것이다. 이것은
瞬間的이고 万一의때한 時間에는 危險한 狀態에 이른다. 그러
므로 磨压器에는 適當한 保護施設을 하여야된다. 在某式에
最高溫度에 達하았을때 傷報을 낸게한다든지 热繼電器를 使
用하여 自動的動作을 하도록 한다. 우리나라와 같이 柱上磨压器
의 燃燒事故가 많은데는 過流制限器 또는 最高溫度 담을藉
自動的으로 開路되는 施設을 하는것이 最急計고 佳覺된다.

5. 絶緣損失角試驗

絕緣体의 損失角 (tan δ) 即 誘電体力率의 測定을 하여 絶緣物
의 狀態를 알수있는 方法은 現在로는 가장有効한 方法이며
특히 磨压器의 絶緣狀態를 判定하는 方法으로는 最良이라 할수있다.
美國에서는 1936年以來 H.C. Doble 氏가 發明한 試驗裝置를
多數의 磨压器 現地実測을 하여 試驗結果을 거두고 今日에 이르고
있다. 우리는 過去에 試驗으로 破壊된지도 모

르는 危險한 過電压印加를 하여 絶緣耐力試驗을 하고 電壓에 있어서는 間或 1,000V 程度의 메가-로스 直流絕緣 抵抗을 测定할 程度이며 使用後의 絶緣狀態에 있어서는 全然音의 이 있다.

供試變壓器外 高压及低壓의 2箇의 卷線 (三相變壓器時는 三端子) 일때 이것을 試驗하는데 있어서는 兩端을 短絡하여 이를 蓄電器의 一電極으로 生覺하고 大地것을 合하여 三箇의 電極을 가진것으로 한다.



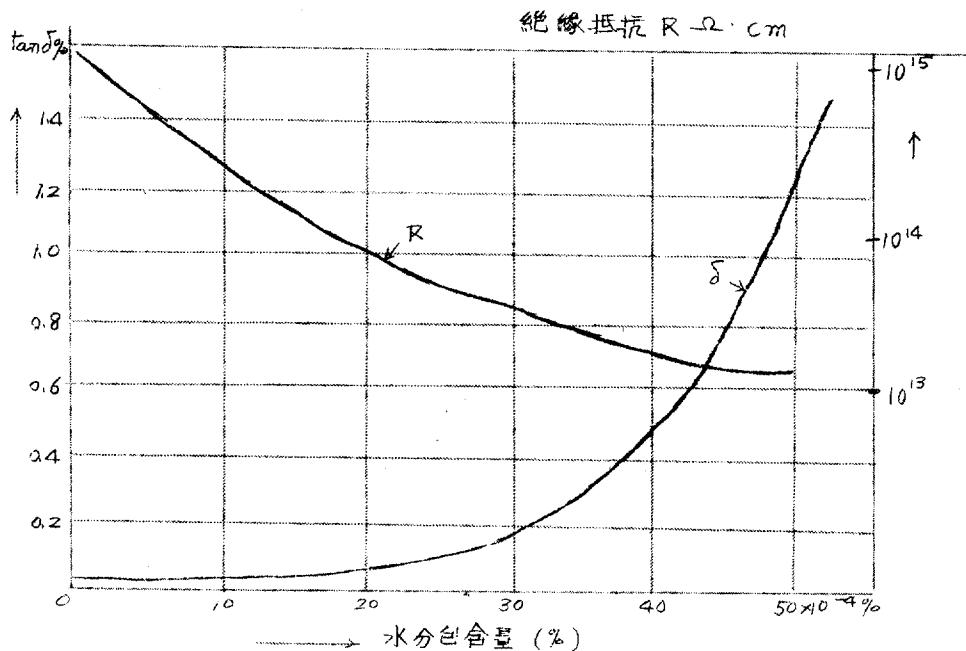
第 7 図 $\tan\delta$ 測定回路.

第 7 図 $\tan\delta$ 測定回路는 普通 우리가 使用하는 携帶電力計와 같은 바로 上部二端子는 電流端子 下方은 電壓端子로 되여 있다.

絶緣物의 $\tan\delta$ 가 클수록 不良한 것은 알수 있으나 그렇다면 使用中의 变壓器의 $\tan\delta$ 가 어느程度 以上이면 使用을 停止하여야 하느니의 問題는 美國의 案例를 보면 American Gas & Electric Co. 는 温度 20°C 从 3.5% 以下不良, $3.5 \sim 5.0\%$ 可, 5.0% 以上이不良으로 되어 있고, Philadelphia Electric Co. 는 40°C 从 5% 以下를 良으로 하고 있고, Westinghouse Electric Co. 는 大變壓器 25°C 从 2.5% 를 基準으로 하고 있다.

第 8 図를 보면 $\tan\delta$ 와 絶緣物抵抗 (R)는 变壓器油의 水分包含量에 重大한 寧連性이 있는바를 알수 있다.

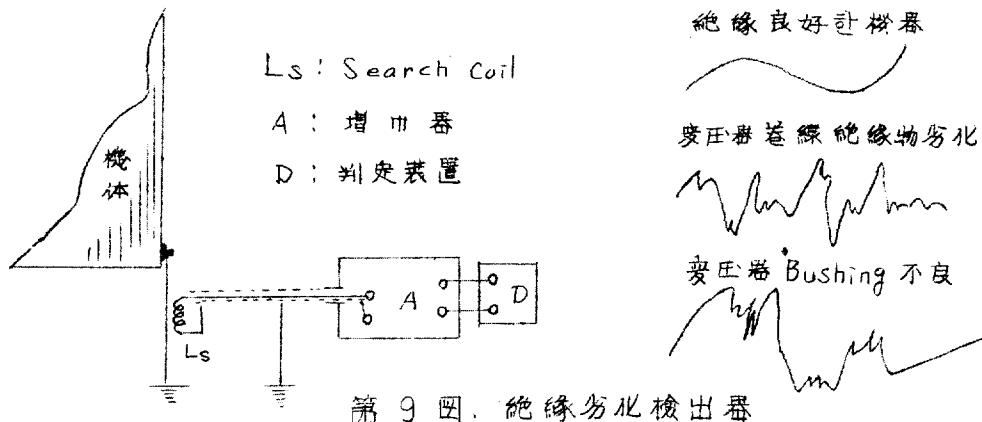
即. 变壓器油中の 水分을 测定하고 이를除去하는 것은 变壓器保守에 第一 重要한바라 生覺한다.



第8図 損失角 ($\tan \delta$) 와 絶緣抵抗과 수분 함량과의 관계

6. E.I.-Detector による 絶緣劣化検出法

고전압 측정의 接地線電流의 性質은 印加電压 측정의 構造及 絶緣상태에 基づ된다. 絶緣이 良好할 때는 機器構造上 靜電的 또는 各相電压의 不平衡으로 微少한 基本的電流 或은 潛在電压에 基づ되는 第三高調波를 若干重疊할 程度이나 絶緣劣化되는 部위에 發生할 때는 接地線電流가 增大하고 是은 高調波電流를 重疊시킨다. 이 檢出方法는 第9図와 如同 接地線을 切断하지 않고 檢出コイル (Search Coil) 을 使用하여 檢出且 微少電压를 增幅하여 「부라운 管 오시로그라프」로 工波形을 看아내고 波形分析器로 含有高調波의 成分를 檢出하게 되어 있다. 또 부라운管 오시로그라프나 波形分析器를 使用치 않아도 受話器를 使用하여 可聽式으로 高調波의 性質을 判斷해 낼 수 있으며 이는 簡單하게 使用할 수 있는 方法이다.



1954年5月 50箇國의 參席下에 열린 第15回 國際送電網會議에서 電壓器에 關한 國際的報告가 있었다. 우리나라를 不幸히도 參席치 못하였으나 이의한 重要한 國際會議에는 반드시 參席하여 우리나라의 後進性을 再認識케하고 國際的協約下에 나가야 할 問題로 生覺된다. 그當時 電壓器에 關한 報告書中 下記와 如한 報告가 提出되었다.

故障檢出의 目的에 關한 波形으로 衝擊電壓 (Impulse Voltage) 試驗에 以아 故障檢出과 位置檢出은 印加電壓과 中性與電流를 오시로그라프로 檢出하여 滿足한 結果를 얻었다.

- 新方法으로 高低壓 卷線間에 Capacitive 的 移行되는 電流를 記錄하여 容易に 故障位置를 発見한다.
- 截斷波로 故障檢出方法도 試驗에 應用하게 되었다.

7. 絶縁油의 劣化

絶縁油는 電氣機器의 絶縁과 冷却을 兼한바 第一重大한 使命을 갖고 있으나 最大的缺點으로 可燃性이고, 水分等을 吸收하니 自然劣化 를 함으로 電壓器의 保守良否는 絶縁油의 牽制를 日常 알아내 이를 善處하는지 있다하여도 過去이 안일출안다.

a. 固有抵抗

固有抵抗의 因子로 从 不純物로 从 存在하는 水分, 有機酸, 重鹼

負 溶解瓦斯等의 影響, 生油自身의 이온화로 그數値는 温度와
더부라複雜하다. 어떤때는 麥莊器自體의 絶緣은 良好^{奇好}이나
又나 絶緣油是注入器으로서 도리히 絶緣이 低下되는 實例가
있다. 이는 絶緣油의 固有抵抗이 $10^{13} \Omega \text{ cm}$ 以上일 때는 油을
弄음으로서 絶緣抵抗이 上昇되며 絶緣油本來의 目的은 僅僅
수 있으나 $10^{12} \Omega \text{ cm}$ 級은 判定付ける 程度이고 $10^9 \Omega \text{ cm}$ 級은
도리히 絶緣이 低下된다.

b. 水 分

絶緣油에 水分이 溶解되는 속도는 空氣中の 濕度와 本身수害
生濕度가 本身수害 豐加到付. 水分이 在在함으로서 絶緣油의
絶緣耐力은 非常히 低下되며 例로 0.0003%의 水分이 있으
면本身의 絶緣耐力은 約 1% 低下된다. 絶緣油以外의 絶緣物의
水分除去는 勿論 真空乾燥器로서 處理到付 絶緣油에 있어 있는
水分과 固形의 不純物이 共存할 때는 破壞電圧에 對하여 至
極히 有害影響을 有す. 固形不純物은 濾過紙의 纖維를 清
掃用의 量이 微量이라도 混入到付 이들은 吸濕纖維를
되어 電極間을 張橋하여 絶緣破壞를 有로 한다. 第8圖를
보면 明確히 알 수 있다.

C. 絶緣油의 酸化

麥莊器油의 酸化的 主原因是 空氣와의 接觸으로 増化되고
이增化反應은 麥莊器 coil의 温度上昇으로 由促進되어
各種의 中間酸化物를 生成하여 所謂 Sludge를 生出한다.
Sludge生成의 程度를簡単に 說明한 絶緣油의 酸化率를 測
定하여 그酸化程度를 알므로서 알 수 있다. 普通 絶緣油에서는
그酸化가 0.5程度로 그栎出이 많아진다.

新油의 酸化는 0.02以下이다. (酸化率는 油 1g 中에 酸을
中和하는 데 要하는 奇性加里 (KOH)의 mg數) Beadon는

酸價 1.0 是 限度로 하고 있으며 Heyden, Richter 는 1.4, 1.5 是 限度로定하고 있다.

1954 CIGRE 大会에서 絶緣油에 関する 報告中 「使用実績으로 判断하여 界面 張力과 酸価의 試驗結果로して 油의 性質을 判断할 수 있다」 하였고, 白土를 使用하여 吸着法으로 再生處理를 滿足할 수 있으며 特に 0.5 mg KOH 以下の 酸価의 油再生에는 經濟的 実用성이 있다. 油의 保序로 oil의 tanδ의 变化를 测測해야 그性状의 劣化를 判断할 수 있으며 酸価 0.3 以下은 良, 0.3 ~ 0.5 是 可, 0.5 ~ 0.7 注意, 0.7 以上은 不良으로 하고 있다」 라고 報告되어 있다. 이와 같은 劣化生成物의 除去는 化学处理로써 할 수 있으며, 먼저 酸處理法으로 硫酸 또는 硝酸等의 强酸으로 劣化生成物를 分解去除하는 方法인데 微量의 酸이 남는 것은 아루카리로 中和하여 水洗, 白土处理를 한다. 아루카리处理로는 苛性曹達等으로 劣化한 酸을 中性去除한다.

d. 絶緣油의 濾過

絶緣油의 再生으로 우리가 普通 使用하는 濾紙使用의 濾過法, 遠心分離機를 使用하는 方法, 또는 两者를併用하는 方法이다. 이때에 注意하는 것은 濾紙를 充分히 乾燥하여야 하며 水分이 많은 绝緣油의 濾過는 真空處理나 遠心分離機로 脱水가 좋다. Sludge가 많은 绝緣油 濾過에 있어서는 濾紙가 Sludge로 塞워짐으로 壓力이 5 kg/cm^2 에 滞留하는 濾紙를 交換하여야 한다.

e. 劣化防止

普通壓器는 绝緣油가 空氣와 接觸하여 劣化함으로 「Conservator」 를 두어 接觸面積을 줄여거나 吸湿을 防止하기 為하여 壇化巷等의 吸湿剤로 吸湿제하는 方法을 取하여 왔으나 完全한 劣化防止는 不可能함으로各種의 防止

策으로 塗素封入을 하여 完全히 密封한 麥莊器是 美國
Demver 研究室에서 發表註文를 보면 油의壽命이 普通開
放型이 1.5年 「Conserverator」型이 4~7年 密封型이 50年
塗素封入型이 57年으로 되어있다. 其他防止法으로 活性物
質을 넣은 濾過裝置로 使用되는 吸着劑로 活性 카트리지나
白土, 시리카, 活性炭等이다.劣化防止剤로는 鉛筆, 마린,
硫黃含有物等이 있다. CIGRE 大會에서는 劣化防止剤로 DBPC가
좋은效果를 보고있다고 報告되었다. 그외에 現場에서 麥莊
器를 保有하고 계신분은 이絕緣油의 重要性을 再認識해주시기
주시기 바라 마지않은다. 大端의 本範圍社 關題를 擇하야
略論註文를 未安의 生覺하오니 좀더詳細한註文를 알고자 하시
는분이 계시면 直接商議해주시면 感謝하겠습니다.