

電力用 變壓器의 tank 誘導加熱 乾燥 設計 計算

鮮 學 永*

1. 緒論

電氣機器의 絶緣性을 向上시킨다는 것은 品質이나壽命을 向上시키는 것과 똑 같은 意義를 갖는 것이며, 따라서 機器의 生命은 絶緣性에 있다 해도 過言이 아니다. 絶緣耐力を 높이기 為해서는 良質의 絶緣材料와 高度의 絶緣加工技術 및 絶緣構造의 改良等의 要件를 必要로 하니 乾燥處理技術에 依하여도 相當히 電氣特性을 回復시킬 수 있다. 周知의 事實과 같이 乾燥處理法에는 热風乾燥法, 热油(噴霧 및 循環) 乾燥法蒸氣乾燥法, 電流乾燥(零相電流法 및 短絡循環電流法)法, 等等에 真空乾燥를 併用한 處理法이 있으며 어떤 나라의 電力系統에서도 系統의 臨時 또는 定期補修時 電力用 變壓器를 乾燥(現地)해야 되는 作業은 機器 maker에서 工場 乾燥해야 되는 것과 똑같이 거쳐야 하는 工程中의 하나인 것이다. 여기서 言及코져 하는 變壓器 tank 誘導加熱法은 本人이 日本 三菱電氣에서 研修中 調査한 바 있는 것으로서 소련, 日本 等地에서는 별씨 부터 他 乾燥處理法과 併用해서 適用하고 있으며, 保有하고 있는 乾燥室의 size 가 적을 때나 또는 輸送制限條件 때문에 現地 組立을 要하는 地域에서는 便利한 處理法의 하나라 할 수 있다. 以下 그 設計 計算法과 設計例를 略述한다.

2. 概要

變壓器 tank 곁에다 臨時로 감은 誘導捲線에 商用周波數의 電流를 흘려서 外周 및 鐵心에 생기는 涡流損에 依한 發熱을 利用하는 方法이다.

이 方法에 依한 乾燥作業中の 變壓器의 略圖를 그림 1

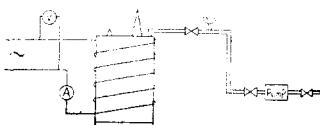


그림 1. 真空 乾燥의 加熱用에 外側 誘導線輪 使用

에 表示한다. Tank 곁의 誘導線輪에 通電하면 tank는 대개 한장의 壓延鋼板이 使用되어 있기 때문에 涡流損이 큰데 反하여 鐵心은 硅素鋼의 薄板으로 成層되어 있기 때문

에 涡流損은 작고, 따라서 tank의 溫度는 100~125°C로 上昇하는 경우도 鐵心의 溫度는 85°C 内外로 되고 温度 gradient가 短絡循環電流에 依한 경우와 反對로, 外→內의 方向으로 되기 때문에 높은 乾燥効率이 일어지며 또한 絶緣物이 燃損할 우려가 적다.

3. 計算方法

여기에 要하는 外側 誘導 coil의 捲數, 電流, 使用導線 斷面積, 投入電力은 下記 計算方式에 依하여 大略의 設計目標를 定할 수 있다.

(1) 導線의 감거질 높이 H cm를 決定한다.

導線은 될수있는限 tank最下部부터最上部에 걸쳐서 감도록 하는데 tank에는 各種 補強(brace)후판지 等이 있기 때문에 實際의 감는 길이는 tank 높이 보다 長아진다.

(2) Tank側面 부터의 投入電力 P(watt)를 決定한다.

從來의 經驗上 tank側面부터 平均 約 0.031 watt/cm² 投入하면 热風과 共用했을 경우 tank壁最高溫度를 100°C로 調整하기 쉽다. 따라서 tank側面의 導線에 쌓여지는 面積을 A cm²라 하면

$$P=0.031 \times A \text{ [watt]}$$

그러나 소련에서는 下記와 같은 式을 使用하고 있다.

$$P=5A(100-t)$$

t : 周圍溫度(°C)

P : 乾燥에 必要한 電力(watt)

A : tank의 放熱面積(m²)

(3) 導線의 捲數 N를 下記의 實驗式에 依하여 計算한다.

$$N=kH\sqrt{\frac{P}{A}}$$

但: 係數 K는 表에서 求한다.

(4) 220 Volt를 印加할 경우의 電流 I[Amp]를 計算한다.

力率 α 는 所定의 保溫施設을 했을 때 角 tank의 경우 約 0.6, 圓形 tank인 경우는 0.8이다.

따라서

$$I=\frac{P}{220\alpha} \text{ [A]}$$

(5) 使用 導線의 斷面積 K[mm²]를 決定한다.

*韓永工業 製作部·正會員

保溫을 한 위에導線을 감는데 溫度上昇點부터 餘裕를 보아서 電流密度 B는 $2\sim 3[\text{amp}/\text{mm}^2]$ 를 取한다.

$$K = \frac{I}{B} [\text{mm}^2]$$

K에 가까운 斷面積을 採用한다.

(6) 以上의 計算으로導線의 굵기, 捲回數가 決定되어 이것을 base로 하여 誘導加熱은 進行된다. 但 實際는 計算대로 溫度上昇이 되지 않거나 또는 過熱하는 狀態가

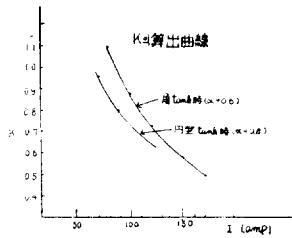


그림 2. 變壓器 tank 誘導 加熱 計算

일어난다. 이에 對한 對策으로서는 捲回數의 增減, 電壓調節等에 依해서 入力電力を 調節 可能하다. 또 溫度가 上昇하지 않을 때는 並列回路로 해서 計算 捲回數를 감고 捲線의 間隔을 작게(100 以內)하는 等의 對策을 세운다. 또는 tank의 下部와 上부의 捲回數를 適當히 疙密하게 分配하는 것도 한 方法이다.

4. 設計例

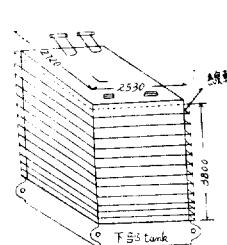


그림 3에 表示하는 것
같이 加熱面의
높이 $H=380[\text{cm}]$
幅 $w=253[\text{cm}]$
옆 $L=272[\text{cm}]$
을 決定하여 表 1과 같
이 設計 計算을 한다.

그림 3. 設計例의 tank 모양

表 1.

	公 式	計 算	計 算 値
tank 加熱面積 $A [\text{cm}^2]$	$2 \times H \times (L + W)$	$2 \times 380 \times (272 + 253)$	400,000
投入電力 $P [\text{watt}]$	$0.031 \times A$	$0.031 \times 400,000$	12,400
投入電流 $I [\text{amp}]$	$P \div 220 \div \alpha$	$12,400 \div 220 \div 0.6$	94
使用導線斷面積 $K [\text{mm}^2]$	$I \div (2\sim 3)$	$94 \div (2\sim 3)$	30~50
捲數 N	$k \times H \times 0.176$	$0.95 \times 380 \times 0.176$	64
所要導線길이 $[m]$	$2 \times (L + W) \times N \times 10^{-2}$	$2 \times (272 + 253) \times 64 \times 10^{-2}$	672

(註) α 力率은 角 tank 이기 때문에 0.6을 採用했다.

以上의 計算과 實測과의 差는 土10% 以內에 들어가며 tap 變壓器의 調整으로 補完할 수 있다.

設計計算과 記錄의 整理

設計計算, 實測值의 記錄, 計算值와 實測值의 相違, 그 위에 特記할 事項은 다음에 나타내는 記錄用紙에 記錄해서 다른 乾燥 記錄과 同時に 保管한다.

(註) 記錄表

變壓器 tank 誘導加熱의 設計와 記錄

作成 65. 8. 8

注文處 _____

變壓器 型 [MVA] [KVA]

乾燥開始 年 月 日

乾燥終了 年 月 日

擔當者 _____

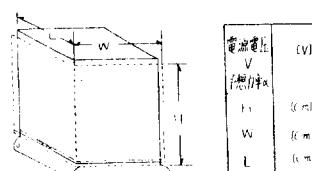


그림 4.

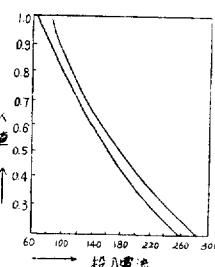


그림 5. k 値 決定 그라프

表 2.

	公 式	計 算	計 算 値
tank 加熱面積 A [cm ²]	$2 \times H \times [L + W]$	$1 \times \times [+]$	
投入電力 P [watt]	$0.031 \times A$	$0.03 \times$	
流入電流 I [amp]	$P \div V \div \alpha$	$\div \div$	
使用導線斷面積 K [mm ²]	$I \div [2 \sim 3]$	$\div [2 \sim 3]$	
捲 數 N	$k \times H \times 0.176$	$\times \times 0.176$	
所要導線길이 [m]	$2 \times (L + W) \times N \times 10^{-2}$	$2 \times [+] \times \times 10^{-2}$	

表 3.

實施值	調 整 値		〔特記〕
	第 1 回 月 日 時	第 2 回 月 日 時	
印加電壓			
流入電流			
電 力			
力 率			
捲 數			
tank 庫 溫度			

5. 適用例 (現地乾燥)

捲線, 鐵心, 絶緣物, tank 等을 個別로 送付하여 現地에서 組立時 自己 tank 를 使用하여 誘導加熱에 依하여 外函의 加熱과 뜻같이 誘導加熱을 利用한 熱風乾燥를 併用해서 極히 有効한 乾燥를 하고 있다. 이 特殊 熱風乾燥器는 鐵板製同心의 二重圓筒構造로 되어 있어 保溫한 外側의 周圍에 耐熱電線을 감고, 이것에 交流電流를 흘려兩方의 圓筒을 加熱하고 送風機부터 보내지는 空氣가 兩圓筒의 間隙을 通하는 사이에 間接으로 加熱되도록 한 것으로서 在來의 電熱式과 같이 불꽃이 混入할 危險이 없고 이 乾燥器에 依하여 tank 下部부터 最高 110°C의 热風을 送込시켜 上部 cover 의 man hole 을 使用하여 排氣 시켜 中身의 乾燥速度를 빠르게 한다.豫備 乾燥가 끝나면 tank 는 密閉하여 热風을 停止시키고 tank 的 誘導加熱만을 热源으로서 真空乾燥를 하여 數日間 계속한다. 그後 真空을 시킨 狀態로 加熱을 停止하고 保溫을 떼어내어 冷却시켜 絶緣油를 真空注入시켜 乾燥作業은 끝나는데 大體로 2~3週間을 要하는데 加熱電源을 增加시켜 乾燥期間을 短縮시킬 수 있다. 또한 現地 乾燥가 아닌 工場 乾燥에서도 乾燥室에 들어가지 않는 大容量器의 drying 에도 이것을 適用하고 있다.

6. 其他 參考事項

乾燥作業의 準備로서는 radiator, bursting tube, con-

servator 等을 떼어 내고 變壓器 外函 外側에 保溫材料를 緊密히 감아 놓는다. 이것에 使用되는 保溫材料로서는 主로 石綿이 使用된다. (가마니도 可能) 誘導 coil 의 電線에는 小容量의 것에는 絶緣電線이 使用되는데 變壓器의 容量이 커지면 裸電線을 使用하는 편이 더 便利한 경우가 많다. 線輪은 이것을 直接 保溫材料 表面에 감아야 한다는 點으로 보아서도 保溫材料로서도 電氣絕緣物로서도 石綿이 좋다.

線輪은 變壓器 tank 内部에서는 热傳達이 下方부터 上方으로 向해서 容易하다는 點을 考慮해서 下方에는 密하게 上部로 向함에 따라서 徐徐히 疎하게 감고 그 結果 case 의 上部와 下部의 溫度가 대개 같게 되도록 하는 것이 第一 좋다. 裸銅線을 石綿의 保溫材 表面에 감는 경우는 一捲當 그 捲線間 電壓에 견딜 수 있는 space 를 두도록 注意해야 한다. 또한 短絡 循環電流法과 誘導法을 同時に 使用하므로서 乾燥時間은 短縮시킬 수 있다. 이때 短絡 循環電流는 嚴重히 10~20%를 넘지 않도록 制限해야 된다. 热風乾燥時 一般으로 case 의 上部는 溫度가 낮으므로 溫度分布를 均一하게 하기 为해서도 誘導加熱法을 併用 시킴이 有効하다.

7. 結 論

以上과 같이 乾燥法은 電氣機器의 絶緣處理를 為한 手段이므로 附加해서 絶緣處理法에 對한 에리온社(西瑞의 maker)의 方式을 紹介하면 下記와 같다.

表 4.

coil 部 分	溫 度 °C	時 間	真 空 度 mmHg
coil 加壓 치 수 마추기	100	48	—
豫備 乾燥 (真 空)	100	24	3
第一回와니스 真空含浸	40	6	3
真 空 加熱 乾燥	100	24	3
加 热 乾 燥	100	48	—
豫備 真 空 乾 燥	100	24	3
第二回와니스 真空含浸	40	6	3
真 空 加熱 乾 燥	100	24	3

表 5.

組立後	溫度 C°	時間 h	真 空 度 mmHg
變壓器中身真 空乾燥	100	120	3
絕緣物增締(조이기) 油槽에 넣어 真空乾燥	36	—	3
O.T filter 真空油脫氣裝 置를 거쳐 OT 真空注入	100	24	3

위의 data 는 現在 三菱電機 工程과는 相異한 바가 많다.
即 電力用 變壓器에서 真空와니스含浸 代身 固着劑로 處理된 絶緣紙를 使用하므로써 絶緣油에 依한 冷却効果를
노리고 있으며 또한 加熱乾燥에 依해서 自然히 接着되

도록 되어 있다. 乾燥度를 判定하기 為해서 下記와 같은
事項을 測定하면 좋다.

- (1) 捲線 平均溫度
 - (2) 爐溫(또는 热風溫度)
 - (3) 真空度
 - (4) 絝緣抵抗
 - (5) $\tan \delta$

앞으로 會社 事情上 三菱電機의 乾燥 絶緣處理 및 油含浸에 關한 process specification 을 詳細히 紹介 못함을 遺憾으로 생각한다.

(1965年 8月 5日 接受)

受贈·購入圖書目錄

(1965. 5. 26—8. 12)