

電子部品解說

## 콘텐서 編

李炳培\*

## 1. 序 言

最近의 科學技術의 進步는 大端히 急速해서 마침내 宇宙時代에까지 突入하였다. 따라서 各種 電子機器, 裝置及 家庭用으로부터 宇宙用까지 그 利用範圍는 擴大되고 小形輕量化의 要望도 漸次로 높아지고 있다. 近年の 電子機器部品業界의 움직임의 大勢는 이 性能의 幅을 넓히면서 어떻 게 해서 小形輕量化를 하느냐 하는것이었다.

抵抗, 矽線(coil)等과 같이 電子回路를 構成하는 重要한 部品의 一·種인 콘덴서(condenser)도 靜電容量의 極히 적은 것으로부터 多의 것으로 使用溫度의 낮은 것으로부터 高은 것으로, 使用電壓의 極히 낮은 것으로부터 高은 것으로 그 使用範圍를 넓히면서 小形輕量化, 高性能化, 低價格化等의 要望에 答하기 為하여 그構成方法, 使用되는材料, 製造方式에 關한 研究開發이 積極的に 繼續되고 現在와같이 多種多樣의 콘덴서가 實用化되게 되었다.

現在 하이 파이(hi-fi) 및 스테레오(stereo)를 包含하는 많은 電子機器가 이미 트란지스터(Transistor)化되어있으며 天然色 TV를 除外한 TV受像機가 1967년까지는 全部 트란지스터化할 傾向을 가지고 있다. 이하에 더 많은 小形 콘덴서가 要求되는 實情이다.

이기에는 종이, 金屬化紙, 電解, 磁器, プラス틱 필름(plastic film), 미아카(mica) 콘덴서를 簡單하게 記述하였으나 紙面關係로 콘덴서 全般에 전치지를 못했다. 이以外의 것 및 더 專門的인 것에 關하여는 文末에 收錄된 參考文獻을 參考하기 바란다.

國內에서도 電子部品의 國產化에 關해서 努力를 하고있으며 그 一部는 市場에 나온지 이미 오래다. 一部 大學 및 研究所에서도 다른 電子部品과같이 콘덴서에 關해서 研究를 하고 있으며 一部 電子機器製作會社에서도 좋은 製品의 生產에 努力하고 있으므로 國內에서의 製造技術도 急速히 向上될것으로 料된다. 앞으로 原料의 生產 및 現代的인 生產施設의 完備等 解決해야 할 問題도 많은 것이다.

## 2. 콘덴서의 種類

## 2-1. 콘덴서의 種類와 特徵

콘덴서는 構造에 依해서 分類하면 固定 및 可變고리에 나누어지고 誘電體材料에 依해서 分類하면 종이 MP (metallized paper), プラスチック 필름(plastic film), 미아카(mica), 磁器 및 電解콘덴서等으로 分類된다. 이것을 表1에 表示하였다.

表1 固定콘덴서의 誘電體材料에 依한 分類

構造	誘電體材料		誘電率
卷 取	종이	Microcrystalline wax 鹽化 naphthalene	2.2~5.2
	金屬化紙 油入	鹽化 diphenyl 礦物油	
形 콘 텐 서	프라 스틱 필름	Styrol Mylar Makrofol (polycarbonate)	10~20 6.4~25
		Teflon(polytetrafluoroethylene) Polyethyne (irrathene) Desmofol	20~50 10~50 50 1.5~4.5

\*原子力研究所 電子工學研究室, 正會員

	Lacquer 複合誘電體film	2~3 3~5		1. 靜電容量對容積比는 氣密コンデン서와 電解コンデン서의 中間程度이다. 2. 濕度에 敏感함으로 特히 高濕中에서 使用할 時遇에는 容器을 密閉(hermetic sealed)할 必要가 있다. 3. 高周波에 서는 實効抵抗이 커진다. 4. 經年變化가 있다.
磁器 コンデンサー	低誘電率, 低溫度係數磁器 (MgTiO <sub>3</sub> 系)	10~30	중이 コンデンサー	
	中誘電率 磁器 (TiO <sub>3</sub> 系)	60~120		
	高誘電率 磁器 (titan酸鹽系)	500~8000		
積層形	Mica Glass	6~8 8~9		1. 一定한 容積에 對해서 靜電容量이 最大이다. 2. 長時間使用하지 않음 時遇 再化成이 必要가 있다. 3. 再化成의 必要때문에 滅滅負荷로 使用할 수 없다.
電解 コンデンサー	Aluminium箔 酸化皮膜 固體 aluminium 酸化皮膜 Tantalum箔 酸化皮膜 固體 tantalum 酸化皮膜	7.5 11.5	電解 コンデンサー	

電子裝置에 使用하는 部品의 約 1/4은 コンデンサー이고 全裝置의 故障의 1/7은 コンデンサー의 故障에 依한것이고 그 1/7의 半은 コンデンサー의 不適切한 選拔과 使用方法에 起因한다(4). 이렇게 보면 コンデンサー의 適切한 選擇 및 使用方法가 얼마나 重要한가를 알 수 있다. 여기에 使用者側에서 본 コンデンサー의 選擇基準의 一例를 表2에 表示한다.

表2 使用者側에서 본 コンデンサー의 性能

コンデンサーの種類	一般的性能	
	空氣 コンデンサー	マイカ コンデンサー
1. 一定한 靜電容量에 對해서 容積이 가볍고 低電壓이다.	1. 一定한 容積 또는 重量에 적은 靜電容量밖에 收容할 수 있다.	1. 誘電體의 成分을 바꾸는데 따라 靜電容量의 溫度特性을 마음대로 制御할 수 있다.
2. 低損失이고 誘電體의 經年變化는 없다.	2. 低損失이고 濕度 周波數에 對한 特性이 좋고 經年變化가 적다.	2. 一定한 容積 또는 質量에 對해서 큰 靜電容量의 것이 일어진다.
3. 濕度變化에 對해서 靜電容量은 比較的安定하다.	3. 空氣コンデンサー에서는 高濕度에서 高電壓을 걸면 銀의 移動이 일어난다.	3. 誘電率이 大端히 높다.
4. 濕度, 氣壓(低氣壓)에 影響되고 絶緣破壞나 후레쉬오버(flashover)를 일으킨다.	4. 相對的으로 부서지기 쉽고 衝擊이나 衝動으로 損傷하기 쉽다.	4. 經年變化가 있다.
5. 高周波振動에서 極板이 回轉하고 靜電容量이 變化할 慮慮가 있다.	5. 空氣コンデンサー에서는 高周波에 서는 極板이 回轉하고 靜電容量이 變化할 慮慮가 있다.	

## 2-2. 靜電容量範圍와 周波數範圍

靜電容量의 亂것으로는 電解コンデン서 亂운 것으로는 磁器 コンデンサー나 マイカ コンデンサー가 있고 プラスチック フィルム コンデンサー나 종이 コンデンサー는 兩者の中間に 位置한다.

여기서 말하는 靜電容量은 電解コンデン서는 120c/s에서 종이コンデン서 및 金屬化紙 コンデン서는 1000c/s에서 其他는 靜電容量 [ $330PF (\mu\mu F, 10^{-12}F)$ ]가 境界]에 따라서 100c/s 또는 1mc/s( $10^6c/s$ )에서 測定한 値이고 周波數, 濕度, 印加電壓에 依해서 變化한다. 그림1에 各コンデンサー의 靜電容量範圍를 表示하였다.

コンデンサー의 周波數關係는 共振 및 誘電體損失外에 靜電容量對容積의 關係가 있다. 即 종이 및 電解コンデン서가 高周波에 使用되지 못하는것은 損失의 高周波特性이 좋지 않기 때문이며 磁器 및 マイカ コンデンサー가 低周波用으로 使用되거나 못하는것은 容量對容積의 關係 때문이다. 그림2에 現在一般的으로 使用되고 있는 コンデンサー의 使用周波數를 表示하였다.

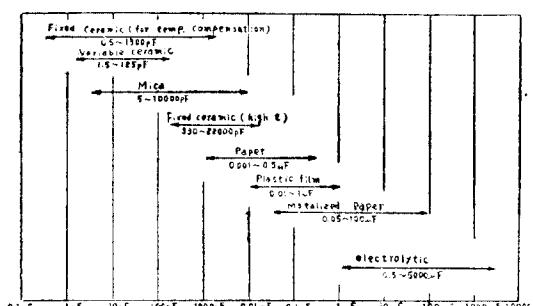


그림 1. 各コンデンサー의 靜電容量範圍

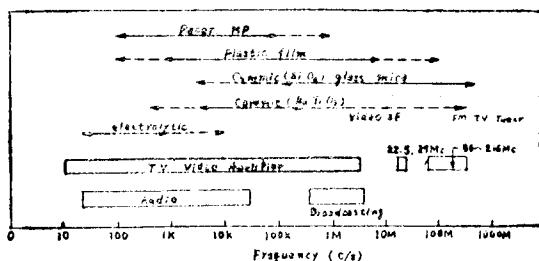


그림 2. 各コンデンサーの周波数使用範囲

### 3. 종이 콘덴서

종이 콘덴서 (paper condenser)는 축부라 콘덴서 (tubular condenser)라고도 불리우며 오래前부터 開發된 콘덴서이고 使用溫度範圍 및 定格電壓에 注意해서 使用하는 것이 重要하고 흰타 (filter)用, 結合用, 側路用, 리레이 (relay) 接點의 保護用, 進相用等으로 널리 使用된다. 電極에는 鋁 (aluminium) 箔을 誘電材料로는 마이크로 크리스탈린 왁스 (microcrystalline wax) 鑽物油等을 종이에 含浸한것을 使用하고 있다. 마이크로파라드 (microfarad)當 크기는 電解 콘덴서보다 크고 마이카 콘덴서보다는 작다. 低電壓에서 使用되는  $1\mu F$ 의 종이 콘덴서는 같은 容量이고 같은 動作電壓의 마이카 콘덴서의 約 4分의 1程度이다. 戰後에는 小型, 長壽命, 高信賴性의 것이 나오고 있는데 이것은 高性能의 材料와 製造設備의 近代化에 依한 것이다.

#### 3-1. 종이 콘덴서의 材料

誘電體로 使用되는 종이는 普通 數枚의 크라후트 페이퍼 (kraft paper)를 使用하며 0.2mil에서 1mil程度이나 (1mil은 千分의 1inch이고 1mil =  $25\mu$ 이다. 1micron은 千分의 1mm), 크라후트 펄프 (kraft pulp)以外에도 木綿, 亞麻等의 植物纖維를 利用해서 만든 종이를 使用해도 된다. 종이는 誘電體로서 使用되는 것이므로 當然히 耐電壓이 높고 誘電正接 ( $\tan\delta$ )이 낮은 化氣的特性이 良好한것이 要求된다.

종이가 얇고 작은 구멍이나 導電微粒子等의 缺陷이 있기때문에 誘電體로서 1枚를 使用하는 것은 좋지않다. 2枚를 使用하면 2個의 缺陷이 같은 자리에 오게되는 機會는 아주적어진다. 0.2mil

내至 0.3mil 程度의 두께의 종이를 使用할 때에는 그림 3에 表示한 바와같이 적어도 3枚程度를 겹쳐서 使用하여 絶緣破壞의 可能性을 最少限으로 막을 수 있다. 0.3mil의 종이를 3枚겹쳐서 만든 콘덴서의 定格電壓은 直流일 時에는 600volt이고 60c/s交流일 時에는 330V이다. 이것보다 두꺼운 종이는 價格이 싸며 같은 面積內의 缺陷도 적으므로 目的에 따라서 2枚의 두꺼운 종이를 使用하는 것이 좋을 때도 있다.

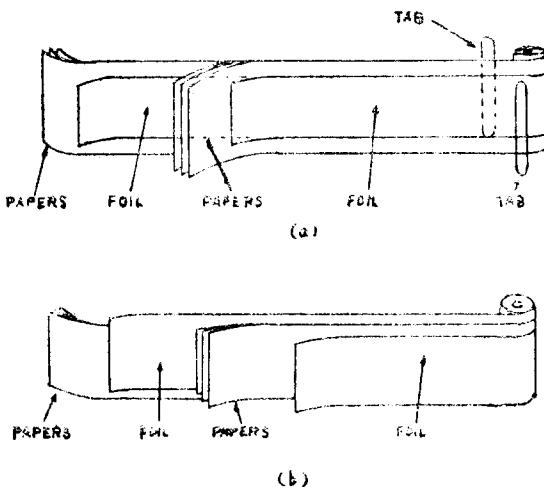


그림 3. 종이 콘덴서의 펼침형  
(a) tab型, (b) extended foil型

두꺼운 종이는 兩面에 전처있는 導電微粒子는 적지만 두께속에 묻히있는 보다 작은 導電微粒子가 많기때문에 絶緣抵抗은 外見上보다 적다. 또한 두꺼운 종이는 얇은 종이에 比해서 잘 乾燥하지 않는데 얇은 종이는 같은 부피에 對해서 面積이 넓고 물이 빠져 나오는 친이 많기때문에 더 잘 乾燥한다. 따라서 信賴度가 높게하기 為하여는 얇은 종이를 3枚 겹쳐서 使用하는 것이 좋다.

#### 3-2. 含浸材料

종이 콘덴서로 使用되는 종이의 構成要素는 約 80%가 纖維質로 되어 있고 水分의 含有가 約 8%나 되므로 製造工程에서 乾燥 脱濕해서 適當한 含浸材料 (impregnant)를 含浸시키고 耐電壓의 上昇, 防濕 및 이느程度의 容量增加의 役

割을 하게 한다. 종이에는 또한若干의 鹽分, 酸 또는 알카린(alkaline) 物質이 심히 있어서 아주注意해서 洗淨하여도 完全히 除去하기가 困難하다. 代表的인 含浸材料는 表3에 表示되어 있다.

**鹽化二フェニル(diphenyl)**은 液體含浸材料로서 近來에 使用하게 된 合成含浸剤이고 콘덴서 오일이라고 불리우는 鎳物油보다는 誘電率이 높고 콘덴서의 容積을 小形으로 할 수 있다.

表 3. 含浸材料 特性

材 料	誘電率	力率(%)	體積固有抵抗(ohm/cm)
Paraffin	2.2	0.04	$10^{14}$
鎳物油	2.23	0.03	$10^{14}$
鎳物 wax	2.2	0.05	$10^{15}$
Polyisobutylene	2.2	0.03	$10^{15}$
Silicone油	2.6	0.05	$10^{16}$
Castor油	4.7	0.08	$10^{12}$
鹽化 diphenyl	4.9	0.05	$10^{13}$
鹽化 naphthalene	5.2	0.2	$10^{11}$
Microcrystalline wax	2.2	0.09	$10^{13}$

디페닐系의 鹽化物은 鹽素化的程度에 따라 여러가지 다른 性質의것이되고 普通 五鹽化디페닐 또는 三鹽化디페닐이 使用된다. 一般的으로 液體含浸콘덴서의 코로나(corona)開始電壓은 固體含浸콘덴서보다 높다. 이것은 固體誘電體에 있어서는 모든 空隙을 除去하기 困難하기 때문이다. 絶緣體中에 空隙等의 缺陷이 있으면 이기에 電壓을 加하면 不平等電界를 發生하여 非持續性的微少放電이 일어나는데 이것을 一般的으로 코로나라고 한다.

使用되는 含浸材料에 따라서 그 使用目的이 달라진다. 鎳物油 또는 폴리이소부티렌(polyisobutylene)을 含浸한 콘덴서는 다른 含浸材料를 使用한 콘덴서보다 約 35% 더 크고 무겁다. 그러나 가장 安定한 d-c 特性, 가장 높은 絶緣抵抗 및 가장 낮은 力率를 갖는다. 鎳物油콘덴서는 가장 齊命이 길고 特히 높은 溫度에서 그라하나 蠕(s)蜡(wax)을 含浸한 콘덴서는 65°C를 넘는 溫度에서는 使用해서는 안된다.

파라핀(paraffin)을 含浸한 콘덴서는 그 前에는 가장 많이 使用되었지만 最近에는 特殊한用途以外에는 거의 使用되지 않는다. 電氣的特

性은 優秀하지만 軟化點이 50—65°C 程度로 낮다. 部品의 使用溫度範圍其他가 嚴格하게 되고 溫度差가 大한때 含浸液의 凝固, 溶解等에 依해서 콘덴서内部에 空隙等을 生하여 外氣와의 呼吸作用을 通해서 誘電體가劣化되는 原因이 되므로 使用되지 않는다.

鎳物油를 含浸하면 溫度變化가 離어도 容量變化가 가장작다. 크기와 무게가 問題가 될 때에 鹽化디페닐을 使用한다. 그러나 이러한 콘덴서는 鎳物油를 含浸했을 때 보다 낮은 溫度에서 容量變化가 크다. 또한 絶緣抵抗이若干의 다른 含浸材料보다 낮다.

**鹽化나후다린(naphthalene)**은 파라핀等으로는 얻을 수 없는 高誘電率이고 高融點이고 優秀함으로 使用되었었는데 電氣的特性은 파라핀보다 떨어진다. 欠點으로서는 高溫強電解下에서 分解하여 콘덴서 特性의劣化를 促進하고 惡臭를 내어 作業者에게 害를 끼치는 일이 있으므로 遊離鹽素를 安定化하고豫備對策 및 設備의 改良으로 防止한다.

마이크로크리스탈린왁스는 파라핀과 같은 程度의 電氣特性를 갖고 融點이 70~80°C로 파라핀보다 높고 接着性 및 粘着度가 優秀함으로 防水 및 防濕特性이 좋고 最近에는 널리 使用되고 있다.

### 3-3. 電極材料

주부라 콘덴서의 電極으로는 普通 알미늄箔(foil), 錫箔, 鉛箔等이 使用되는데 一般的으로는 알미늄이 使用되고 두께는 0.25mil 程度이다. 箔은 含浸된 종이와 같이 감개되므로 誘導性이 떨어집니다. 例를 들어 端子를 2枚의 箔의 서로 反對面에 만들었다고 하면 完全한 回路를 만들기 為하여 電流가 2枚의 箔의 全 길이를 같은 方向으로 흐리아하기 때문에 最大의 임피던스가 된다. 그러나 反對面 端子를 2枚의 箔에 아주 가깝게 만들면 電流가 서로 反對方向으로 흐르게되어 最少의 임피던스가 된다. 無誘導의 塗膜에 錫箔 또는 鉛箔을 使用할 때도 있다.

端子를 箔에다 끊으려는 두가지 方法이 있다. 탭(tap)型은 그림3a와 같이 작은 金屬탭을 箔에다 끊어서 接触點을 만들 것이다. 일에 말한 바와

간이 이들 템의 위치에 따라 콘덴서의 인덕턴스와抵抗을 調整할 수 있다. 万一 몇개의 템을 만들어 이것들을 한데 붙여서 端子를 만들면 인덕턴스와抵抗을 작게 할 수 있다.

**箔引出型(Extended foil)**은 그림3b와 같이 한 강의 箔의 边이 한쪽으로 또 다른 한장의 箔의反對邊邊을 종이보다 나오게 하여 감고 각을 납으로 붙여서 端子를 만든 것이다. 이렇게 하면 같은 箔의 边이 같이 붙게 되므로 콘덴서는 實質的으로 無誘導가 되고 電氣的接觸이 좋고 電流의通路가 짧아지므로抵抗도 낮아지게 된다.

#### 3-4. 케이스(Case)材料

容器는 콘덴서의 使用目的, 規格, 特性等에 依해서 變하는데 大體로 알미늄 磁器, 黃銅, 合成樹脂等이 使用된다. 長期間에 걸쳐高度의 信賴性을 갖게하기 为해서는 濕氣 및 汚物等의 浸入을 막기 为하의 誘電體는 容器안에 完全히 密閉되어 있어야 한다. 端子의 引出口는 機械的強度 및 氣密性이 좋아야 한다. 金屬端子의 引出口를 硝子로 密閉하면 完全한 氣密性이維持되는데 이것은 오래된에 따라 작은 龟裂이 생기기 쉽다. 이外의 材料로는 磁器, 고무(gum), 合成樹脂等도 使用된다.

#### 3-5. 電氣的特性

종이 콘덴서의 靜電容量은 絶緣紙의 두께와 含浸材料에 依해서 定해지며 몇가지 含浸材料에 對한 靜電容量-溫度特性을 그림4에 表示했다. 靜電容量-溫度係數는 종이自身은 溫度와 더부러

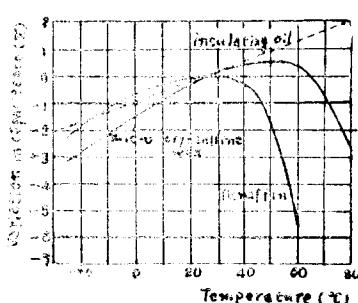


그림 4. 종이 콘덴서의 60c/s에서의 靜電容量-溫度特性

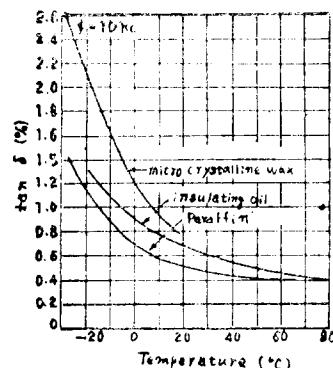


그림 5. 종이 콘덴서의 60c/s에서의 誘電正接-溫度特性

誘電率이 增加하는 傾向이 있으므로 含浸劑의 種類에 따라시 어느 程度 이 傾向을 相殺할 수 있다. 또 이 系統의 콘덴서는 含浸劑의 軟化點에서 急激하게 容量變化를 나타내는 傾向이 있다.

誘電正接-溫度特性을 그림5에 表示하였다. 이 種類의 콘덴서의 誘電體損失特性的 特徵은 그誘電體損失이 低周波에서는  $30 \sim 40 \times 10^{-4}$ 이고 比較的 낮은值를 表示하나 高周波에서는 콘덴서紙의 誘電體損失 및 電極抵抗의 影響等에 依해서 그損失이 커진다.

#### 4. MP 콘덴서

金屬化紙를 利用한 MP(Metallized Paper) 콘덴서의 開發에 依해서 從來 飛躍的인 小型化가 되지 못했던 종이 콘덴서를 約3分의1까지 小型化할 수 있게 되었다. MP 콘덴서는 濕氣에 弱하므로充分한 注意가 必要하다.

MP 콘덴서가 現在의 모양으로 實用化된 것은 1940年以後이고 獨逸, 英國等에서 戰時中에 替이 開發되었다. MP 콘덴서의 特徵을 들면 아래와 같다.

1. MP 콘덴서는 自己回復作用이 있다. 콘덴서가 絶緣破壞되었을 時遇에 그短絡電流에 依해서破壞點의 周圍의 金屬膜이 溶融消滅해서 破壞點을 다시 絶緣하는 作用이고 約  $3\mu\text{S}$ 의 瞬間的 短時間이다.

2. 絶縁紙는 1枚를 使用한다. 自己回復作用이 있기 때문에 金屬化紙中の弱點을 除去할 수 있으므로 絶縁紙는 1枚로 耐電壓을 提高할 수 있다.

3. 小型이고 가볍다. 普通의 종이 콘덴서에서는 종이를 3枚乃至 2枚使用하는데 MP 콘덴서에서는 1枚를 使用하고 電極이 蒸着膜이고 大端히 얇으므로 그 크기는 約 3分의 1이 된다. 그러나 이反面 自己回復作用을 일으키는 電壓에 限界가 있으므로 使用電壓範圍가 좁다.

#### 4-1. 構造製法

MP 콘덴서에 使用하는 金屬化紙는 우선 콘덴서紙의一面에 아세틸 세루코오스(acetyl-cellulose), 니트로 세루코오스(nitro-cellulose) 및 스치론(styrol)等의 랙가(lacquer)를 約 1~1.5μ 程度의 두께로 塗布해서 종이의 작은 구멍이나 導電微粒子等의 弱點을 除去하고 또한 그 이외 合有水分에 依頼 蒸着金屬의 化解를 防止하고 또 蒸着面을 平滑하게 하고 다음에 이 랙가를 漆布한 종이(lacquer紙라고 한다)에  $10^{-2} \sim 10^{-4}$  mmHg의 真空中에서 移動시키면서 連續의 으로 金屬을 蒸着시켜서 電極膜을 形成시킨다. 랙가層은 約 1~1.5μ의 두께로 하는 것은 絶縁性의 點에서 必要한 것이다. 使用하는 金屬은 Zn, Ae, Ni等이다. 이中에서 Zn가 많이 利用되는데 그것은 銀錯이 低沸點의 金屬이기 때문에  $10^{-4}$  mmHg에서  $247^{\circ}\text{C}$ 라 한다. 이 蒸着金屬의 두께는  $25 \sim 100\text{m}\mu$  程度의 大端히 얇은 것이다. 一般的으로 그 膜抵抗에 依頼して 두께를 表示하고 現在 使用되고 있는 것은  $1.2 \sim 2.0\text{ohm/cm}^2$ 가 普通이다. 또 金屬化紙는 蒸着時에 所要幅의 非蒸着部를 만들고 おなだす。

MP 콘덴서의 素子는 上記의 金屬化紙 2枚를

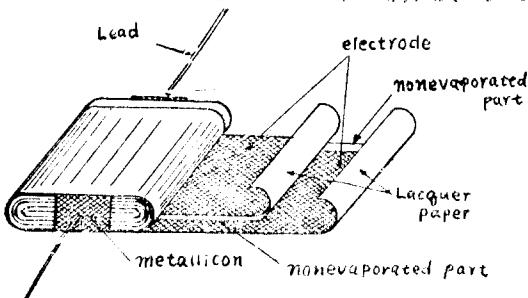


그림 6. MP 콘덴서素子의 構造

그림 6에 表示하는 바와같이 감는다. 電極의 리아드(lead)引出은 素子의 窪은 端面에 金屬熔射를 하고 여기에 リアード線을 빼어붙인다. 그래서 MP 콘덴서는 管引出型(extended foil) 無誘導構造가 된다.

이 素子를 真空中에서 加熱乾燥하고 真空含浸工程을 거쳐서 콘덴서가 되다. 含浸劑는 종이 콘덴서와 거의 같은 것을 使用하는데 硫化物은 自己回復作用을 阻害하기 때문에 使用되지 않는다. 現在一般的으로 常溫固體인 마이크로크리스탈린 왁스(microcrystalline wax)와 常溫液體인 폴리이소부타렌(polyisobutylene)이 主로 使用되고 있다.

MP 콘덴서는 上記의 工程을 거쳐서 製作되는 데 이대로는 絶緣抵抗이 大端히 낮아서 實用할 수 없다. 即 誘導體인 金屬化紙에 아직도 많은 弱點이 있다. 이것을 除去하기 為하여 端子間에 電壓을 附加하고 그 値를 徐徐히 높여가면 그 弱點에서 絶緣破壊(瞬間破壊)를 發生한다. 그러면 絶緣破壊를 發生한 部分의 電極이 溶融消滅해서 다시 破壊點을 絶緣해서 다시 높은 電壓에 面대하게 된다.

이렇게 해서 弱點을 除去하여 처음으로 콘덴서로서 使用할 수 있다. 이 作用을 自己回復作用 또는 自癒作用(self-healing action)이라한다. 그러나 附加電壓을 어느 値以上으로 하면 瞬間破壊의 數가 急激하게 增加하고 絶緣抵抗이 低下한다. 이電壓의 値는 종이, 랙가, 電極, 合浸剤等에 따라 다르다. 一般으로 製造工程에 있어서는 가장 高은 絶緣抵抗을 얻을 수 있는 電壓으로 處理하고 있다. 一般으로 常溫에서의 MP 콘덴서의 絶緣抵抗은 約  $10^3 \sim 10^4 M\Omega \cdot \mu\text{F}$  程度이며 定格電壓內에서는 漏洩電流는 大體  $1\text{ohm}$ 의 法則에 따라 增加한다.

MP 콘덴서의 定格電壓은 常溫에서 電壓을 長時間 附加해도 瞬間破壊를 거치 生하지 않는 電壓을 意味한다. 그러나 MP 콘덴서를 實際로 使用할 수 있는 電壓은 콘덴서를 使用할 때의 周圍溫度, 使用時の 溫度上昇, 使用하는 回路 即 直流電壓인지 交流電壓인지 또는 直流外 重疊하는 交流 또는 퍼스(pulse)電壓의 程度 및 自己回復作用에 依頼 雜音의 許容限度等의 使用條件

에 依해서 다르다.

試驗電壓은 一般的으로 使用電壓의 1.5倍로 한다. 그리고 이試驗電壓이 從來의 종이 콘덴서의 境遇에 使用電壓의 2~3倍라고하는 值보다 적은 것도 MP 콘덴서의 小型化에 寄與하고 있다.

MP 콘덴서는 이外에 使用電壓을 높게하기 為 해시 또는 使用中의 瞬間破壞를 避ける 前提 하여 金屬化紙에 1枚 또는 그以上の 枚數의 콘덴서 紙를 組친것 또는 交流回路用으로서 백카를 하지 않은 蒸着한 金屬化紙(no-lacquer 金屬化紙)와 콘덴서紙를 組친것도 最近에는 製作되고 있다.

#### 4-2. 電氣的特性

MP 콘덴서의 靜電容量一溫度特性은 主로 含浸剤에 依한것이며 이것을 그림7에 表示하였다. 이 콘덴서의 靜電容量도 周波數가 높아지면 若干 減少하는데 그率은 靜電容量值 및 誘電體損失에 따라 다르다.

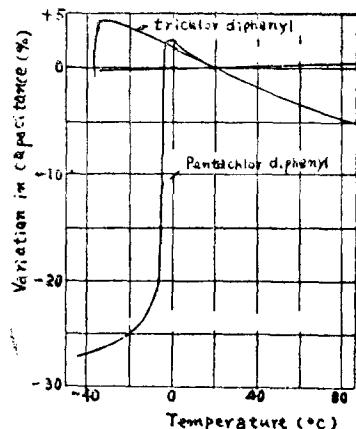


그림 7. MP 콘덴서의 靜電容量一溫度特性

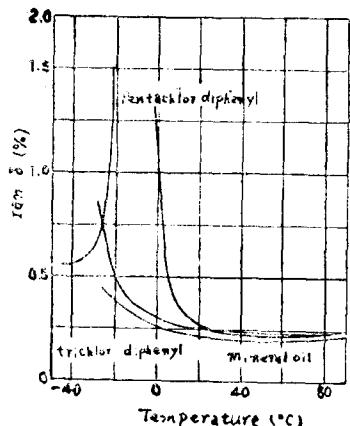


그림 8. MP 콘덴서의 誘電正接一溫度特性

MP 콘덴서의 誘電體損失은 종이 콘덴서와 비슷한 値를 가지며 使用하는 백카의 材質, 塗布量, 塗布方法에 依해서 그値는 相當히 變한다. 그림8에 誘電正接一溫度特性을 表示한다. 백카를 너무 두껍게 하는 것은 MP 콘덴서의 意味가 없어지므로 電氣的特性이 優秀한 백카層을 最適의 두께로 塗布하는 것이 必要하다 앞에 말한바와같이 約  $1\sim1.5\mu$ 이 適當하다고 생각되고 있다.

두께  $10\mu$ 의 콘덴서紙를 使用했을 때의 破壞電壓은 容量, 含浸剤 및 溫度等에 依해서 다른데 마이크로크리스탈린 와스를 含浸한 使用電壓 200~250V의 定格으로 容量數  $\mu F$ 의 것은 常溫附近에서 500~600V이다. 絶緣紙가 1枚로 된 MP 콘덴서의 使用電壓의 限度는 350VDC 또는 220VAC程度이고 그以上일 때는 多層으로 한다.

#### 5. 알미늄 電解 콘덴서

알미늄(aluminium) 電解 콘덴서는 다른 콘덴서와 달라서 極性이 있으므로 이것을 無視하고 使用하기 때문에 일어나는 故障이 大端히 많다. 電子機器에서는 濾波回路, 側路回路, 結合回路等에 常に 應用된다.

##### 5-1. 알미늄 電解 콘덴서의 構造

알미늄 電解 콘덴서는 99.99% 以上의 高純度의 알미늄箔(두께 0.07~0.12mm)를 陽極으로 하고 이陽極에 薄은 酸化皮膜( $Al_2O_3$ )을 形成해서 誘電體고하고 主로 儲酸 암모늄(ammonium)溶液으로 된 電解液을 隔해서 對向電極을 對極시킨 것이다. 여기에 誘電體는  $1\sim5mA/cm^2$ 의 直流를 通해서 알미늄箔의 表面에 極히 薄은 酸化皮膜을 化成한 것이다. 陰極에는 陽極보다 더 薄은 箔이 使用되고 또 陽極箔과 陰極箔과의 機械的接觸을 防기 위해서 隔離體(separator 또는 spacer)가 使用된다. 그림9에 알미늄 電解 콘덴서의 構造圖를 表示하였다.

##### 5-2. 製造와 原理

電極으로서 99.9~99.99%의 高純度를 가진 알미늄箔을 使用해서 이것의 表面積을 增加시키

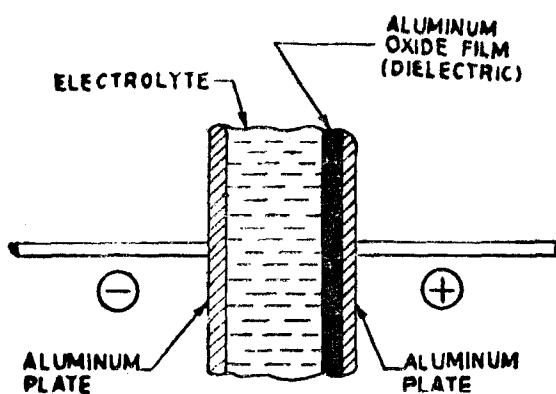


그림 9. 알미늄 電解 콘덴서의 構造圖

기 為하여 主로 電氣化學的으로 埃칭(Etching)해서 箔의 表面을 平滑平面의 數倍乃至十數倍로 粗面化한다. 콘덴서의 小型化에 重要한 工程이다.

이 埃칭한 箔을 充分히 水洗해서 酸素를 除去하고 硼酸 암모늄等의 溶液中에서 電氣化學的으로 化成(Formation)한다. 이것에 依해서 生成된 酸化皮膜은 大體로  $0.5\mu$  程度인데 이 工程은 콘덴서의 性能을 決定하는 가장 重要한 것이다. 化成에는 定電流化成과 定電壓化成이 있다.

이렇게 해서된 陽極箔은 콘덴서紙와 陰極用 알미늄箔을 같이 圓筒狀으로 감아 페이스트(paste)狀電解液에 含浸시킨다. 이 페이스트狀 電解液은 硼酸 암모늄을 에치렌글리콜(ethyrene-glycol) 또는 구리세린(glycerin)等으로 粘性을 갖게 해서 만든 것이다.

電解液은 電極材料와 같이 電解 콘덴서의 特性을 決定하는 한要因이다. 電解酸化皮膜은 電解液中에 아니면 誘電體로서의 機能을 充分히 發揮할 수 없고 그위에 對向電極箔을 直接 接觸만 해서는 機械的이나 電氣的으로 좋지 않다. 그렇기때문에 電解 콘덴서에서는 電解液 또는 電解質 페이스트를 隔해서 對向電極이 부쳐진다. 이 때 電解液은 다음과 같은 機能을 가지게 된다.

우선 電解 콘덴서의 使用中에 있어서 電解液이 電極의 一部를 構成하는 外에 酸化皮膜에若干 힘이나면 이것이 補修劑로서 作用하고 마치 MP 콘덴서와 같은 自己回復作用과 類似한 機能을 갖는다. 더욱이 酸化被膜은 機械的強度가 弱한

뿐만 아니라 萬一 陰極板을 直接 알미늄 酸化皮膜에 接觸시킬 수 있다해도 全面에 걸쳐서 充分한 接觸 即 密着을 시키기 困難하다. 萬一 密着이 되지않으면 誘電體膜이 大端히 裂기때문에 그 空隙部分은 容量의으로나 絶緣破壞의으로는 大端히 큰 影響을 받을 것이지만 電解液을 媒介體으로서 全面接觸을 可能케 해서 이 問題를 解決하고 있다.

페이스트狀 電解液을 含浸해서 케이스에 收函하면 電解 콘덴서는 完成된 것이지만 酸化皮膜이 完全해도 搞을 때에 機械的인 腐蝕가가서 魉裂이 生기곤하므로 再化成을 하지않으면 안된다. 이것을 에이징(Aging)이라부른다. 에이징은 大電流를 가지고 開始하면 發熱이甚해지므로 適當한 電流를 가지고 徐徐히 皮膜을 回復시켜서 所要의 電壓으로 上昇시킨다. 이電壓은 通常 化成電壓과 耐電壓值의 中間程度이다. 이 電壓에 達하면 電壓을 一定하게하고 電流가 充分히 적게 될 때까지 에이징을 繼續한다.

### 5-3. 特徵과 特性

알미늄 電解 콘덴서는 酸化皮膜이  $0.5\mu$ 程度로 大端히 裂기때문에 電極單位面積當 容量이 다른 콘덴서에 比해서 大端히 크며 酸化皮膜의 두께는 陽極表面을 酸化할 때의 化成電壓에 比例하므로 使用電壓에 適當한 必要最低限의 두께의 酸化皮膜을 生成하도록 化成電壓을 定해서 酸化를 하면 小形 大容量의 콘덴서를 容易하게 만들 수 있다는 大端히 優秀한 特性이 있는 反面에

(1) 漏洩電流가 다른 콘덴서에 比해서 大端히 크고

(2) 整流特性을 갖고 있으므로 原則的으로 直流에 뿐에 使用할 수 없으며

(3) 低溫特性이 나쁘다.

는 等 使用上 注意해야 할 缺點도 있다.

알미늄 電解 콘덴서에 極性이 있는 것은 酸化皮膜과 페이스트狀 電解液사이에 整流作用이 있기때문이다.

漏洩電流는 電解 콘덴서의 모든 製造工程의 良否의 條件이 總合되어 나타나는 要素이다. 即 알미늄箔의 純度, 洗淨의 程度, 酸化皮膜의 完全함 paste等 모두 漏洩電流에 影響을 주는것이

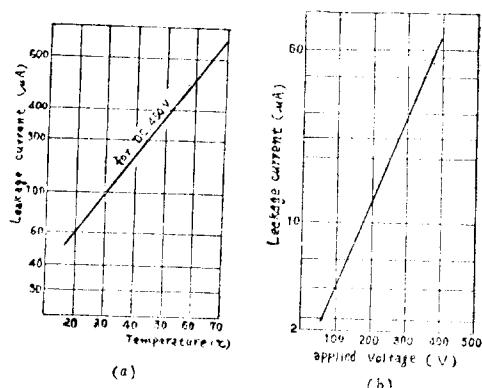


그림 10. 알미늄 電解 콘덴서의  
漏洩電流-溫度特性(a) 및 20°C에서의  
印加電壓-漏洩電流의關係(b)  
試料: 10<sub>μ</sub>F 450V

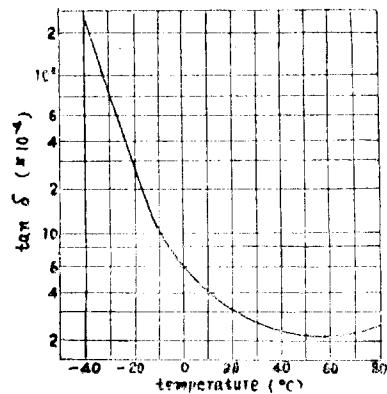


그림 11. 알미늄 電解 콘덴서의  
誘電正接-溫度特性

다. 그림 10에 漏洩電流의 溫度特性과 漏洩電流의 印加電壓과의 關係를 表示한다.

알미늄 電解 콘덴서의 損失은 다른 콘덴서에 比해서 크다. 低溫에서의 損失의 增大는 酸化皮膜의 等價直列抵抗의 增大에 因因한 것이다. 그림 11에 誘電正接-溫度特性을 表示한다.

알미늄 電解 콘덴서의 定格使用電壓의 範圍는 3~450V이다. 썬이지(surge) 電壓을 考慮해서 使用電壓을 選定하면 우선 安全한데 連續動作中에는 瞬間的이나마 使用電壓을 넘어서는 안된다. 또 리플(ripple) 電壓이 包含되어 있음 때에는 그 尖頭值에 있어서도 使用電壓을 넘어서는 안된다. 썬이지電壓이 너무 높을 때에는 抵抗을 넣는다.

電解 콘덴서의 陽極으로서 많이 使用되는 金屬

은 알미늄과 탄타늄(tantalum)이다. Al은 Ta에 比해서 價格이 大端히 싸기 때문에 일찍부터 使用되었다. 近年에 Ta電極을 使用한 탄타늄 電解 콘덴서는 Al電極보다 優秀한 電氣的特性을 갖기 때문에 使用溫度範圍의 擴張, 小型化, 또는 軍用等의 長期保存等 上은 信賴度를 必要로 하는 電子機器의 要求를 充足시키기 為하여 開發된 것이다.

## 6. 탄타늄 電解 콘덴서

탄타늄(tantalum) 電解 콘덴서의 oun 特徵은 알미늄 電解 콘덴서에 比해서 3分의2 以下로 小型化할 수 있는 것이다. 또 酸化被膜이 安定하기 때문에 負荷壽命이 길고 高度의 信賴性과 安定性을 要求하는 電子機器에 널리 使用된다.

트란지스터(transistor)의 發明은 電子機器의 小型化와 快速한 進步를 促求하고 L.C.R를 비롯한 回路部品等의 小型化를 促進하였다. 一方 콘덴서에 關해서 생각해 보면 트란지스터回路에 시는 入力 임피던스가 낮기 때문에 側路用, 結合用等에 使用되는 콘덴서는 低壓大容量인 것이 要求된다. 低壓 大容量이고 또한 小型化가 要求되면 우리는 우선 電解 콘덴서를 생각하게 된다. 그리하여 從來의 알미늄 電解 콘덴서 程度의 安定性 信賴度와 그 크기로는 不充分하게 되니 탄타늄의 價格이 알미늄의 約 100倍나 高價인데도 不拘하고 이것을 使用한 탄타늄 電解 콘덴서가 急速히 實用化하게 된 것이다.

### 6-1. 탄타늄 電解 콘덴서의 特徵

우선 탄타늄 電解 콘덴서의 長點을 列舉하면

(1) 長壽命이다. 無負荷 또는 負荷放置 어느境遇에나 기의劣化하지 않고 大端히 壽命이 길다. 탄타늄의 陽極酸化皮膜은 大端히 安定하고 弗酸 및 高溫의 強alkali에 溶解되는以外에는 藥品에 作用되지 않으므로 電解液과 오래동안 接觸해도 變質 및 劣化하는 일이 없다. 탄타늄의 溶融點은 2990°C, 沸點은 4100°C이다. 따라서 알미늄 電解 콘덴서의 約 10倍의 壽命을 갖는다.

알미늄 電解 콘덴서는 無負荷로 오래 放置하

면 陽極酸化皮膜이劣化變質해서最初使用電壓을印加했을 때 많은電流가 흘러서發熱하고絕緣破壞하는 일이 있으나 탄타륨電解콘덴서의境遇에는最初의電流도大端히 적고 또한速히아주 적은漏洩電流로풀어온다.

(2) 溫度特性이良好하다. 溫度의變化에依한靜電容量誘電正接의變化가적고低溫부터高溫까지使用할 수 있다. 또電導度가큰活性이강한電解液을使用할 수 있으므로靜電容量變化도적고또誘電正接의增加도적다.

(3) 漏洩電流가적다. 먼저말한바와같이酸化皮膜이大端히安定하고또絕緣抵抗이크므로알미늄電解콘덴서의約50분의1以下이다.

(4) 誘電正接이적다. 同格의 알미늄電解콘덴서의3분의2以下이다.

(5) 周波數特性이良好하다. 高周波에 있어서의インダク턴스가적고또한알미늄電解콘덴서보다靜電容量,誘電正接의變化가적다.

(6) 大端히小型이다. 탄타륨箔을電極으로했을때는同規格의 알미늄電解콘덴서의約3분의2以下이고MP콘덴서의約5분의1以下의크기다.

다음의 탄타륨電解콘덴서의缺點을列舉하면

(1) 耐電壓의큰것을만들수없다. 普通耐電壓은150VDC이하고그以上이되면여러가지特性이犧牲된다. 그러나特殊한要求에對해서는直列로接續해서定格電壓630VDC라고하는高壓用도製造되고있다.

(2) 價格이비싸다.

## 6-2. 탄타륨電解콘덴서의種類

탄타륨電解콘덴서는電極의形狀에따라(1)固體탄타륨電解콘덴서(2)固體燒結型탄타륨電解콘덴서(3)固體線型탄타륨電解콘덴서(4)薄膜탄타륨電解콘덴서의4種類로또한電解質에따라서液體,固體,또電解質이없는것等3種類로分類되고各各이組合되어多種類로된다. 그림12에탄타륨電解콘덴서의한構造圖를表示했다.

電極의形狀으로는一般的의알미늄電解콘덴서와마찬가지로탄타륨箔에리아드線인탄타륨線을溶接해서이것을電氣化學의으로化成해서酸化被膜을形成한것과탄타륨粉末을高真空中

에서溫度約2000°C로燒結해서燒結體를利用한것또靜電容量이작은것은탄타륨線을코

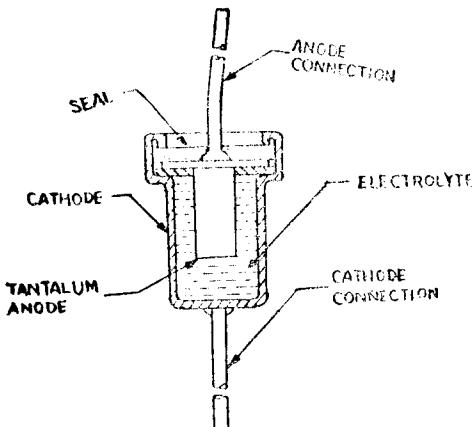


그림12 一種의 탄타륨電解콘덴서의構造圖

일狀으로감은것이使用된다. 또最近에部品의平面化에따라서만나물의薄膜을硝子基板等의위에스퍼터(sputter)法等에依해서付着시키는方法이있다.

電解液에關해서는알미늄電解콘덴서와마찬가지로液狀의電解液을使用하는것과近年에固體電解質이發明되어實用화하게되었다. 이것은電解콘덴서로서는一大革命이고電解콘덴서의最大缺點인漏液의問題가解決되고또電解콘덴서의使用可能周波數의範圍를大幅으로擴大하는基礎가되었다. 薄膜만나물電解콘덴서는電解質을必要로하지않는다. 이것은스퍼터法에依해서形成된탄타륨薄膜은不純物을거의包含하지않으므로直接對向電極을形成할수 있다고 생각되고있다.

탄타륨電解콘덴서의使用溫度는燒結型이-55~85°C이고箔型에서는-180~+200°C에達한다.

## 7. 磁器 콘덴서

磁器콘덴서(Ceramic Condenser)는酸化탄(titan)系磁器와티탄酸바리뮴(barium)系磁器로나누어지고前者는同調回路用으로서Q가3,000程度로높고溫度係數가優秀한特徵을살려서回路定數의安定度가要求될때에溫度補償用으로使用되고後者は一般的으로高周波回路의bipass用으로서高誘電率의特徵을살려

서 使用된다. 티탄 酸 바리움系의 콘덴서의 誘電率은 500~8,000程度이고 Q는 100程度다.

磁器는 絶緣碍子, 加熱導線支持物等으로 오래前부터 使用되고 있다. 1931年頃酸化티탄을 主原料로하는 磁器가 完成되었고 一方 1942年頃에 美國, 소聯에서 각各獨立的으로 티탄 酸 바리움系의 磁器를 發見하였다. 또한 이系統에 있어서의 日本의 貢獻도 크다.

### 7-1. 酸化 티탄系 磁氣 콘덴서

二酸化 티탄 ( $TiO_2$ )를 主成分으로 하고 이것에 10%前後의 副原料와 微量의 鑄化劑를 加해서 燒成한다. 副原料로는  $MgO$ ,  $CaO$ ,  $BaO$ ,  $SrO$ ,  $CaO$ ,  $SiO_2$ ,  $ZrO_2$ ,  $ZnO$ 等이 使用되고 鑄化劑로는  $Mn$ ,  $Co$ 等이 使用된다. 副原料를 使用하는 目的是 이것을 加함으로서 磁器의 燒成溫度를 낮리는 同時に 電氣的特性를 向上시키기 为한것이고 鑄化劑는 主로 電氣的特性의 良好한 敏密한 組成의 것을 얻기 为하여 使用된다.

製造方法은 適當量의 副原料, 鑄化劑를 混合해서 充分히攪拌한 後에 燒成溫度以下에서 假燒해서 有機不純物을 酸化시키고 또 碳酸鹽, 硫酸鹽으로서 存在하는 不純物을 酸化物로 变한다. 다시 原料를 粉碎해서 樹脂, 油, 물, 밀가루等結合剤를 選定追加해서 加壓 또는 押出하여 成型하고 1200°~1400°C程度의 溫度로 硝子化할 때까지 燒成한다. 燒成된 素體는 電極銀液을 塗布 燒成한 後에 리아드線을 물이고 保護塗裝을 하여 製品으로서 完成시킨다.

酸化 티탄磁器의 誘電率은 溫度의 變化에 對해서 約 -800 PPM/ $^{\circ}C$ (parts per million per degree C)程度의 變化를하고 誘電率은 라디오 周波數幅에서 0.003보다 낮고 誘電率은 티탄酸 바리움보다 낮다. 그림13에 溫度補償用 磁器 콘덴서의 溫度特性을 表示했다.

### 7-2. 티탄 酸 바리움 磁器콘덴서

티탄(titan) 酸 바리움(barium) ( $BaTiO_3$ )은 酸化티탄( $TiO_2$ )과 碳酸바리움( $BaCO_3$ )을 물(mole)比로 1:1이 되도록 混合成型해서 1300~160 $^{\circ}C$ 로 燒成해서 만든다. 이것을 化學式으로 쓰면  $BaCO_3 + TiO_2 \rightarrow BaTiO_3 + CO_2 \uparrow$

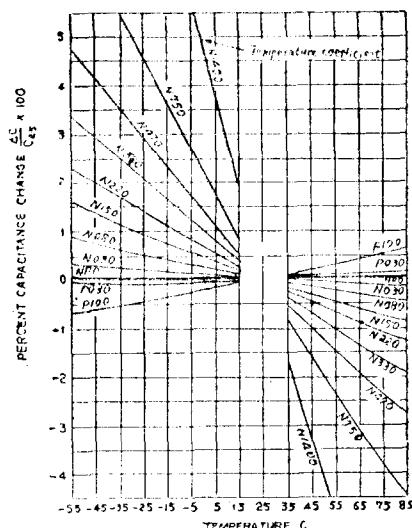


그림13 溫度補償用 磁器콘덴서의 溫度特性

$BaCO_3$ 도  $TiO_2$ 도 白色粉末이고 特히  $TiO_2$ 는 白色顏料로서도 使用된다.  $BaCO_3$ 와  $TiO_2$ 를 混合하면 充分히 均質하게 混合하여야 하므로 通常은 볼밀(ball mill)을 使用한다.  $BaCO_3$ 와  $TiO_2$ 가 化學的으로 大端히 純粹할때에는 燒成이 아주 困難하고 1500°C로 溫度를 올려도 잘 燒成되지 않는다.

耐火物에도 여러가지 있으나 1500°C나 되면相當히 높은 溫度이고相當히 良質의 煉瓦가 아니면 爆炸되며 爆炸함에도 壽命이 얼마까지 않는다. 따라서 可及的 燒成溫度를 1450°C以下로 하는것이 工業的으로 要望된다. 그리하여 磁器의 特性을 善치지 않는 範圍內에서 鑄化劑라고稱하는 微量의 不純物을 加하는 일이 많다. 鑄化劑로는  $SiO_2$ ,  $Al_2O_3$ 나, 鐵, 코발트(Cobalt), 磅간(mangan), 바나니움(vanadium), 세레니움(Selenium), 亞鉛等의 酸化物等을 加하는 일이 많다.

結合剤로는 少量의 樹脂, 油, 물, 밀가루等을 넣어서 粉末이 成型되기 쉽게한다. 結合剤는 燒成時에 分解消失해 버리는 것이 아니면 안되므로 無機質의 것을 包含하지 않는 것이 必要하다.

成型된 粉體를 爐中에 넣어서 加熱한다. 爐는 개스(gas)爐, 電氣爐, 重油爐 어느것을 使用해도 좋으나 溫度의 自動制御에는 電氣爐가 가장有利하다. 爐의 溫度는 너무 急激하게 되지 않

도록 上昇시키고 그 材料의 配合에 適當한 最高溫度에서 1~2時間 維持한 다음에 冷却한다. 其의 純粹에 가까운  $\text{BaTiO}_3$ 磁器일 때 烧成溫度는 1350~1450°C程度이다.

工業的으로는 一回 假燒한것을 다시 粉碎해서 粉末로하고 다시 加壓成型해서 本燒成을 하는 所謂 2回 烧成方法을 取한 때가 많다. 2回 烧成할 때에는 再燒成時에 異常膨脹을 하지 않는다. 烧成收縮率은 15% 前後이고 1回燒成한 때에 比較하면 半以下이다.

燒成된 素體에 電極을 烧付하는데에는 所謂 銀燒付法을 利用한다. 우선 酸化銀 또는 銀粉末에 5~15% 程度의 그라스(glass)質을 混合해서 이것을 桐油, 물 其他の 液體로 잘 개어서 電極ペイン트(paint)를 만든다. 여기에 使用되는 그라스質은 후린트그라스(flint glass)라고 稱하는 硼硅酸鉛그라스粉末이다. 이와 같이 해서 만든 混合液을 適當한 方法으로 磁器圓板의 兩面에 塗布해서 이것을 700~800°C의 溫度에 加熱하면 그라스質部分은 熔融하고 銀粒子(酸化銀은 銀으로 還元)와 같이되어 銀色電極이 磁器基板에 强하게 付着한다. 이때 그라스質을 混合하는 것은 이것이 磁器基板에 銀을 接着시키기 爲한 結合劑로서 作用하는 것이고 이것이 없으면 銀粒子는 强하게 磁器基板에 接着하지 않는다. 그러나 그라스質이 너무 薄으면 電極表面의 抵抗이 커지고 電氣的特性이 나빠질 뿐만 아니라 나중에 電極리아드의 날개가 大端히 困難하여지므로 그라스質混合의 限度는 5~15%로 한다. 이렇게 해서 만들어지는 電極의 두께는 數μ程度다. 그림 14에 磁器콘덴서의 構造를 表示했다.

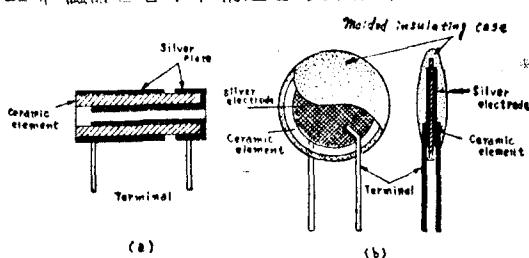


그림 14 磁器コンデンサーの構造 (a) 츄부라型, (b) 디스크型,

### 7-3. 티탄酸바리움의 固溶體磁器

티탄酸 바리움은 約 110~120°C 以上에서는

페로보스카이트(perovskite) 構造의 立方結晶構造를 가지고 있다. 그림 15와 그림 16은 單位格子의 構造를 表示한 것이다. 바리움原子는 8個의 交錯이를 차지하며 酸素原子는 6個의 面의 中間位置를 차지하고 있고 티타늄(titanium)原子는 單位格子의 中間位置를 차지하고 있다. 이 溫度에서 溫度가 높아오면 中間位置에 있는 나티

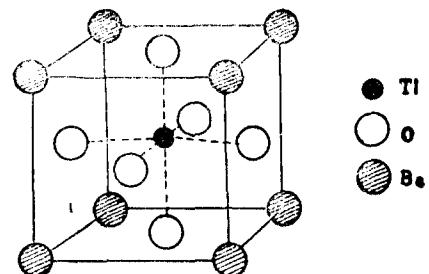


그림 15  $\text{BaTiO}_3$  單位格子의 perovskite構造

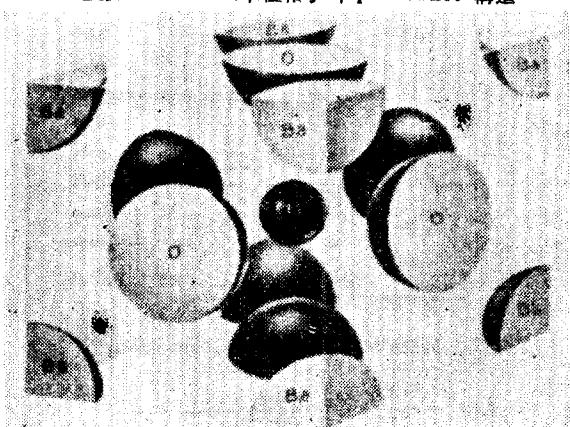


그림 16  $\text{BaTiO}_3$  單位格子의 模型圖

um 原子가 어떤 한 結晶軸에 따라서 조금 移動해서 이것에 따라서 軸上의 酸素原子는 逆方向으로 移動한다. 이래서 이 結晶軸에 따라서 分極을 生하게되고 이것을 自然分極(spontaneous polarization)이라한다. 自然分極이 生하면 單位格子는 分極方向으로 조금 延長하고 이것과 直角方向으로 조금 줄어서 正方格子가 된다.

티탄酸 바리움의 誘電率은 溫度에 따라 變化하는데 約 110~120°C에서는 9,000에도 達하는데 그溫度以上에서는 所謂 큐리-바이스(Curie-Weiss)의 法則에 따라 다음과 같이 된다.

$$\epsilon = \frac{a}{T - T_c}$$

여기에서  $T$ 는 測定溫度,  $T_c$ 는 特性溫度,  $a$ 는 常數이다.

110~120°C의 큐리(Curie)點에서 誘電率

은 急激히 低下해서 1,000~1,500程度가 된다. 티탄 酸 바리움은 이溫度以外에 0°C付近 및 -90°C付近에 轉位點을 가지고 있다. 티탄 酸 바리움 磁器의 溫度에對한 誘電率과 誘電體損失을 그림17에 表示했다.

이와같이 急峻한 溫度特性을 갖기때문에 BaTiO<sub>3</sub> 그대로는 實際로 利用하는 일이 적고 添加物을 加해서 溫度特性을 改良한 것이 使用된다. BaTiO<sub>3</sub>에 Sr, Sn, Zr等을 添加하면 그림18에 表示하는 바와같이 큐리 點은 低溫쪽으로 移行하고 常溫에서 誘電率이 上昇한다. 그러나 이와

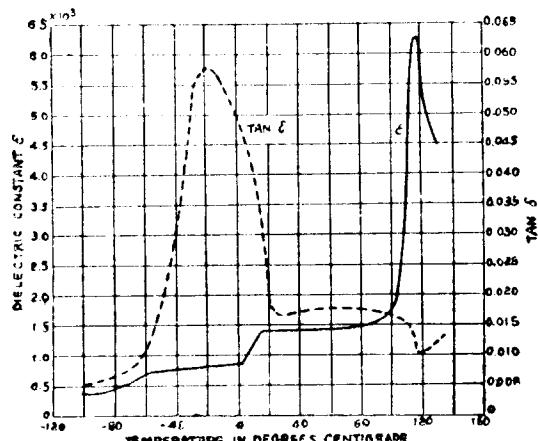


그림17 多結晶BaTiO<sub>3</sub>磁器의  $\epsilon$ ,  $\tan\delta$ 溫度特性

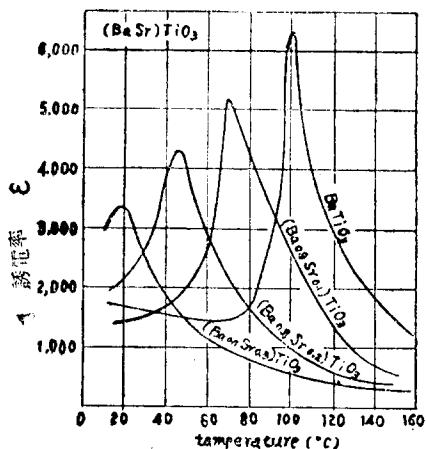


그림18 BaTiO<sub>3</sub>에 Sr를 添加했을때의 Curie點의 移動  
간은 單純한 2成分系에서는 큐리點은 移行하나  
山形의 急峻한 溫度特性은 改善되지 않는다. 이  
와같은 山形의 特性을 平坦하게 하기 为了하여 다른  
成分을 添加한다. 一例로서 BaTiO<sub>3</sub>-NiSnO<sub>3</sub>

系에서는 그림19에 表示하는 바와같이 誘電率의 溫度特性이相當히 平坦하게되고 誘電體損失도 적어진다. 이와같이 要求되는 條件에 따라서 種種의 改善을하여 實用上 有用한 高誘電率材料가 얻어지는 것이다.

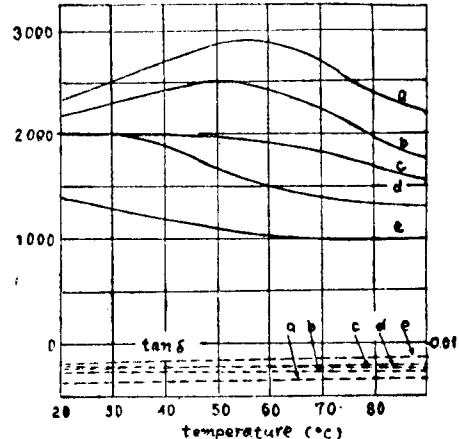


그림19 BaTiO<sub>3</sub>에 NiSnO<sub>3</sub>를 添加한 材料의 誘電率의 溫度特性 a=3%, b=2%, c=4%, d=5%, e=10%

## 8. プラスチック フィルム コンデンサー

이種類의 콘덴서는 처음부터 電氣特性의 良好한 有機樹脂의 薄膜을 誘電體로해서 金屬箔의 사이에 插入하든지 또는 金屬蒸着을해서 콘덴서로 만든 것이다. 이 プラスチック フィルム コンデンサー (plastic film condenser)는 獨逸에서 폴리스チ로 (polystyrol)의 薄膜化에 成功해서 이것을 콘덴서에 利用하는 것을 試圖한 1933年이 出發點이지만 實用面으로는 製法, 價格等의 問題로 實際로 市場에 나타난 것은 近年에 이르러서이다.

### 8-1. スチロール コンデンサー

스チ로ール(styrol)製品은 近年에 石油工業의 發達로 혼해져서 라디오 캐비닛을 비롯해서 家庭用品으로서 많이 使用되게 되었다. 이것을 콘덴서로 使用하기 为了하는 스치로를 薄膜化하는 技術의 發達이 必要했으나 1933年에 獨逸에서 成功해서 Siemens & Halske에서 이것을 利用하여 콘덴서를 만들었다. 一方 第2次大戰中에 Bell研究所에서도 이것이 完成되어 プラ스チック 工業의 急速한 發展에 따라 大量生產이 可能해지고 그電氣的特性의 優秀함이 認識되어 이分野에서

널리 利用되게 되었다.

이種類의 콘덴서에는 製造上 하나의 特徵이 있어서 스치를誘電體膜을 그幅과 넓이와같이 電極板보다 若干 크게 해놓고 감는 끝쪽의 數回를 이誘電體膜만으로 감아서 그대로 이것을 乾燥爐에서 加熱融着하면 誘電體膜이 電極과 密着하는 同時에 外皮의 스치를膜은 그대로 密封 케이스를 兼用할 수 있다는 便利함을 가지고 있다. 이와같이 스치를 콘덴서는 構造가 簡易하고 電氣的 特性도 優秀하며 스치를의 處理技術의 向上으로 처음에는 使用溫度의 上限이  $60\sim65^{\circ}\text{C}$  이던것이 지금은  $85^{\circ}\text{C}$ 까지 可能하게 되었다. 그림20부터 그림24까지 이系統의 콘덴서의 電氣的特性을 表示했다.

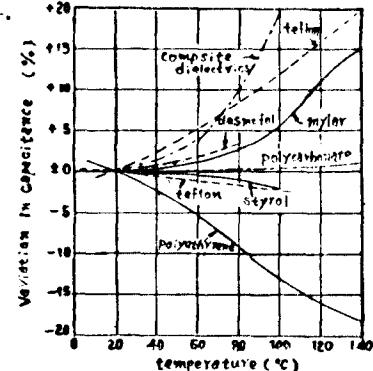


그림20 プラスチック フィルム コンデンサーの 容量變化—温度特性

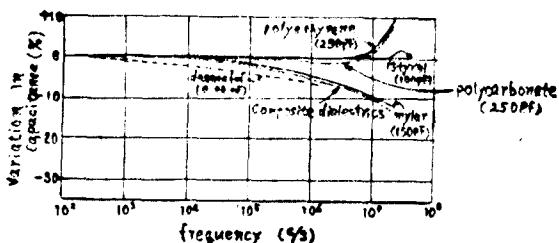


그림21 プラスチック フィルム コンデンサーの 容量變化—周波數 特性

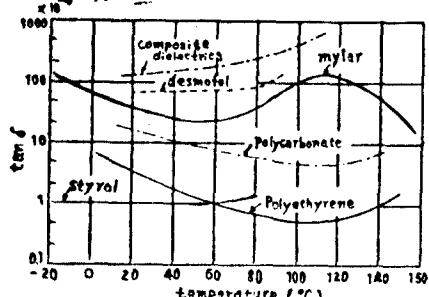


그림22 プラスチック フィルム コンデンサーの 誘電體損失—温度 特性

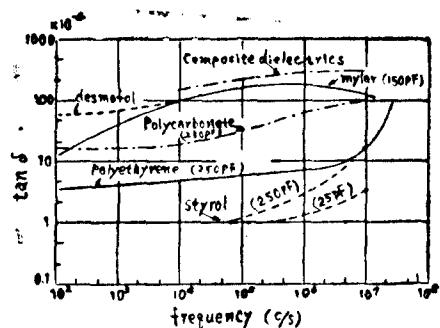


그림23 プラスチック フィルム コンデンサーの 誘電體損失—周波數 特性

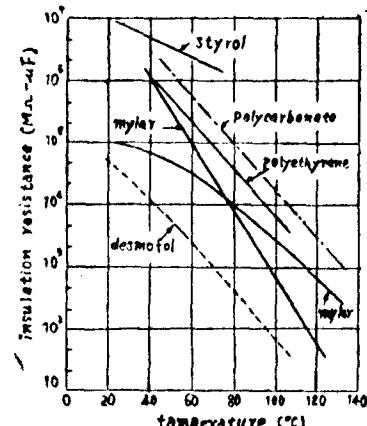


그림24 プラスチック フィルム コンデンサーの 絶縁抵抗—温度特性

## 8-2 마이라 콘덴서

마이라(mylar)라는 名稱은 폴리에치렌 테리후타레이트(polyethylene terephthalate)에 붙여진 美國의 듀폰트(Du Pont)社의 商品名이고 테리후탈(terephthal)酸과 에치렌 구리콜(ethylene-glycol)의 重縮合 生成物이다. 非結晶質의 것은 透明인데 物理的性質은 나쁘고 이것이 反해서 配向이 바른 結晶質의 것은 透明度도 있고 物理的性質도 좋으며  $200^{\circ}\text{C}$ 程度에서의 使用도 可能하다고 한다. 마이라의 種類도 몇가지 있으며 이中에서 펜홀(pinhole)도 작고 高溫의 絶緣抵抗性도 優秀한 系統의 것이 콘덴서用 필름(film)으로서 使用된다.

마이라를 콘덴서로 使用할 때에는 軟化點이  $250^{\circ}\text{C}$ 로 耐熱度가 높으므로 이것을  $180^{\circ}\text{C}$ 前後에서 热處理해도 스치를과같이 融着시키기가 困難하므로 金屬箔과 重合해서 감고 그것을 热處

理融着해서 그대로 콘덴서로하는 從來의 方法을 踏襲하기는 困難하다. 따라서 종이 콘덴서의 境遇와 마찬가지로 短은後에 耐濕性塗料 또는 容器를 使用해서 被覆密封한 必要가 생긴다. 또 이 친률은 MP콘덴서와 같이 金屬蒸着을해서 콘덴서를 構成하기도 한다. 이때 소자들과 달라 친률의 融點이 높기때문에 알미늄 蒸着도比較的容易하다.

마이카의 直流에對한 絶緣耐力은 100~180 KV/mm로 높고 이 値는 膜의 두께에 따라相當히 다르다. 마이카의 缺點으로서는 耐弧性이 너무 좋지 않은것 같으며 特히 交流에 對해서는 内部 코로나(corona)에 依해서 誘電體의劣化가 일어나고 空氣中에서는 質効值 300~400V의 交流電壓으로 코로나에 依해서 漸次 나빠지므로 높은 交流電壓下에서의 使用은 좋지 않다.

参考로 마이라 친률의 特徵을 列舉하면 다음과 같다. (1) 使用溫度範圍가 넓고  $-60\sim+130^{\circ}\text{C}$ 에 걸쳐서 높은 絶緣性을 갖는다. (2) 絶緣抵抗이 높다. (3) 現在의 合成 친률中에서 가장 強靱하다. (4) 誘電體膜이  $6.35\mu$ 로 얕다. (5) 耐熱성이 높다. (6) 金屬蒸着이 容易하다.

### 8-3 폴리카아보나트 콘덴서

最近 漸次로 注目을 끌고 있으며 폴리카아보나트(polycarbonate)樹脂에 對해서는 1956年에 베이어(Bayer)社에 이어서 G.E. 및 이스트만고다크(Eastman Kodak)社로 무너도 研究가 發表되어 있으나 決定的인 製造法은 明白하게 되어 있지 않다. 베이어社에서 마크로폴(Makrofol)의 商品名으로 市販되고 있다.

폴리카아보나트 친률은 電氣的特性이 優秀하고 친률으로 했을 때 強靱함으로 콘덴서의 誘電體로서 適當하며 耐濕, 耐熱에도 優秀하다. 콘덴서로서는  $-20\sim+100^{\circ}\text{C}$ 의 範圍内에 있어서의 靜電容量의 變化는 極히 僅少하고 溫度 및 周波數一誘電正接에 對한 影響도 마이라 콘덴서等 보다 작다.

폴리카아보나트 친률은 一般으로 淡黃色인데 元來는 無色透明하고  $10\mu\text{m}$  市販의 最小두께다. 樹脂로서는 耐衝擊性이 卓越한것이 特徵으로 뼈이있고 融點은  $230\sim250^{\circ}\text{C}$ 로 耐熱性이 優

秀하다. 친률으로 콘덴서를 만드는데 있어서 融着이 充分하지 않으므로 密封構造를 取하고 있다. 폴리카아보나트 콘덴서의 絶緣抵抗은 室溫에서  $10^6 M\Omega - \mu\text{F}$  前後로서 大端히 높고 濕度에 對한 影響도 거의 없다.

## 9. 마이카 콘덴서

마이카(mica) 콘덴서는 高絕緣性, 抵損失, 高精度의 容量 및 優秀한 溫度特性, 周波數特性을 갖기 때문에 結合素子, 發振素子 및 搬送裝置의 周波數 分離用 헤터(filter)等에 널리 使用된다.

마이카 콘덴서는 天然으로 產出하는 雲母를劈開해서 이것을 誘電體로해서 印刷 콘덴서이다. 마이카 콘덴서는 그 製作方法에 依해서 마이카片과 金屬箔과를 交代로 接친스택크型과 마이카片의 兩面에 銀電極을 燒付한 실버(silver) 마이카콘덴서의 두 가지가 있다. 스택크型 마이카 콘덴서는 종이 콘덴서와 같이 가장 오래前부에 使用되고 1845年頃 이태리에서 發明되었다.

마이카 콘덴서의 長點은

(1) 誘電體에 劣化하지 않는 마이카를 使用하고 있기때문에壽命이 길다.

(2) 誘電率이 比較的크므로 小型이고 가볍다.

(3) 電氣的特性이 優秀하다.

마이카 콘덴서의 短點은

(1) 마이카는 天然物이기때문에 人工的으로 改良할 수 없다.

(2) 마이카는 脆弱하고 可燒性이기때문에 爆炸型의 콘덴서로 만들 수가 없다.

### 9-1 마이카 콘덴서의 構造

스택크型 마이카 콘덴서의 構造는 마이카片과 電極이 되는 銀箔, 鉛箔等을 交代로 接쳐서 上下에서 두꺼운 締付板을 합쳐서 固定한다. 이型의 것은 一般으로 箱子型이라고 불리우며 肥ス油等으로 含浸한後에 密封한다. 締付板 代身에 簡單한 押着端子를 使用해서 菲冷(phenol, 石炭酸) 폴리에스터(polyester) 및 에폭시(epoxy)等의 成型材料로 成型한 것은 鑄込型이라고稱한다.

실버 마이카 콘덴서의 構造는 마이카片에 電極으로서 銀을 燒付한 것이다. 誘電體가 되는 마

이카와 電極이 密着해 있으므로 靜電容量의 溫度係數가 僅少하고 또 誘電正接도 적다. 所要의 容量을 얻기為해서는 실버마이카片面을前述한 스택크型 마이카 콘덴서의 異遇와 마찬가지로 접쳐서 電極을 並列로 接續하면 된다. 접친 素子는 容量調整을 하고 含浸해서 金屬케이스에 느슨가 스택크型의 異遇와 마찬가지로 成型 材料로 成型한다. 이때 스탠드형과는 달리 締付壓力에는 問題가 없다.

## 9-2 마이카 콘덴서의 電氣的特性

스택크型 마이카 콘덴서와 실버 마이카 콘덴서의 差의 主要한 것은 構造上과 工程上에 依한 것인데 溫度係數, 損失, 安定性, 均一性等 어느 것이나 실버 마이카 콘덴서가 優秀하다.

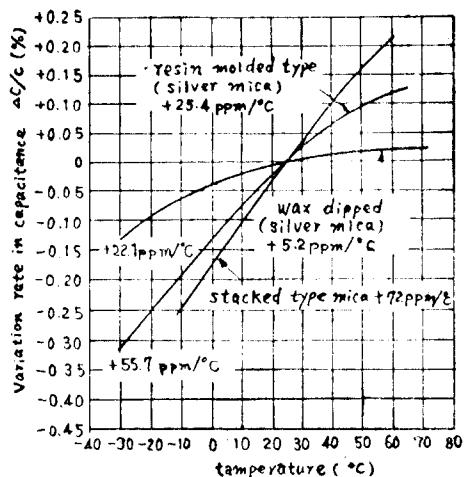


그림25 마이카 콘덴서의 靜電容量-溫度特性

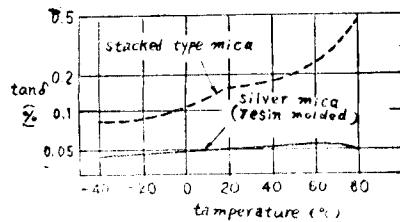


그림26 마이카 콘덴서의 損失-溫度特性

마이카 콘덴서의 特性中 溫度係數는 가장 重要特性的 하나이고 특히 실버 마이카 콘덴서의 溫度特性은 다른 콘덴서에서는 얻을 수 없는 優秀한 值를 表示한다. 一般的으로 마이카自體의 溫度係數는  $12 \times 10^{-6} / ^\circ\text{C}$ 程度인데 왁스等과 같이 負의 溫度係數를 가진 合浸剤를 使用함으로서 너 적은 溫度係數의 것도 만들 수 있다. 그림25에 이것들의 代表的 溫度特性을 表示한다. 그림26 및 그림27에 損失及 絶緣抵抗의 代表的 溫度特性을 表示한다. 이것으로 마이카 콘덴서는 低損失, 高絕緣性인 것을 알 수 있다. 또 耐熱性도 優秀하고 使用範圍는  $-55 \sim 150^\circ\text{C}$ 이다. 이외에 周波數特性이 優秀하고 넓은 周波數範圍에 걸쳐서 Q가 높다. 그림28과 그림29에 靜電容量과 Q의 周波數特性을 鎳物油合浸性의 콘덴서와 같이 表示하였다.

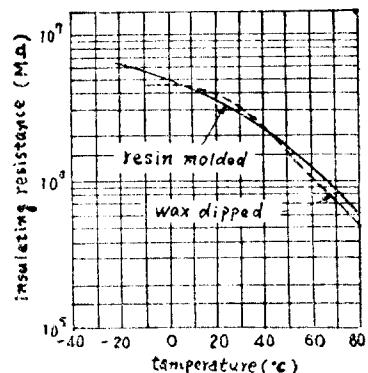


그림27 마이카 콘덴서의 絶緣抵抗-溫度特性

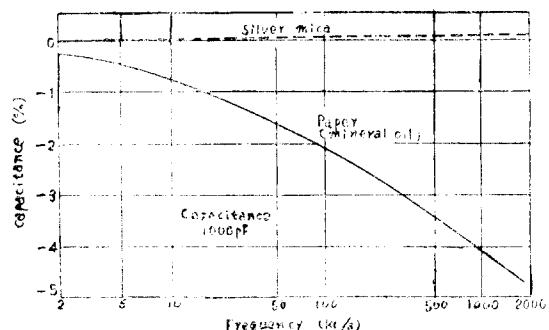


그림28 마이카 콘덴서의 靜電容量-周波數特性

## 參 考 文 獻

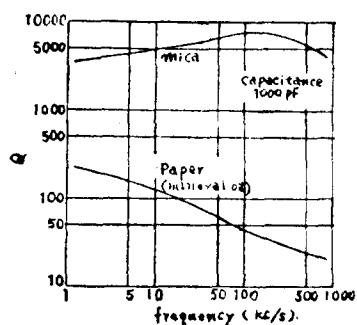


그림29 마이카 컨덴서의 Q-周波數特性

1. Electronic Component Handbook K. Henney and C. Walsh McGraw-Hill, 1957
  2. Condenser, 衣川浩平, 日刊工業新聞社, 1962
  3. 電子機器部品, 城坂俊吉 外, 電氣書院 1960
  4. 電子部品의 JIS, Condenser編, 東常義外, 日刊工業新聞社, 1964
  5. 電子材料, 1965年 5月號
  6. 電子技術, 1962年 6月號
  7. 電子工業, 1962年12月號
- (2에서 7까지는 日本 文獻임)