

最近電力技術의進步

編 輯 室

電力技術은 電力의 生產, 輸送, 配給, 이들에 必要한 機器의 性能 또는 設備系統, 即 電力系統의 計劃, 運用機器設備의 設計, 製作의 廣範圍에 미치나, 여기에서는 特히 電力의 生產과 輸送, 即 發電과 送變電關係에 對하여 簡單히 記述하여 보겠고 原子力發電에 對하여는 次機會로 미루겠다.

電力技術의 最終目標는 供給點에서의 電力 cost의 低減에 있으나, 電力의 供給은 公益의이며 公共의인 性格이 強한 것인으로 그 供給의 確保, 供給條件(電壓, 周波數等)의 維持, 公衆保安, 他事業과의 合理的協調等을 維持하면서 cost down이 目標인으로 이를 大分하면 廣義의 原價의 低減, 供給의 確保, 保安의 維持等이라 볼 수 있으며, 電力 cost는 資本費, 燃料費, 一般經費로 區分할 수 있다.

1. 他分野와의 關連

電力技術에 있어서도 他分野와 協力 혹은 親合問題가 重大化되고 있는데, 이들의 數例를 들면

- (1) 發電水力과 他의 利水治水와의 協力, 即 多目的 蒸水.
 - (2) 火力發電과 石油化學, gas 化學과의 協力.
 - (3) 火力發電과 海運業의 協力.
 - (4) 都市送電과 通信, 交通, gas, 上下水道와의 協力.
 - (5) 送電의 通信線誘導障害, 電波障害.
 - (6) 電力施設과 航空의 親合問題.
 - (7) 石油火力의 亞流酸 gas 排出에 依한 公害問題.
 - (8) 海岸火力施設과 他海岸 利用의 親合.
- 等이 問題化 되리라 生覺된다.

2. 發電効率의 向上

火力發電은 數 10 年에 걸쳐 水蒸氣 cycle의 汽力에 依存되어왔다. 汽力發電에 있어서는 蒸氣溫度, 蒸氣壓을 높이는것이 그 热効率을 上昇시키는 基本인으로, 蒸氣溫度, 蒸氣壓을 逐次 높임에 依하여 發電効率은 높아져 热消費率은 減少되었다.

今後 蒸氣溫度, 蒸氣壓은 材料, 鍛造, 給水處理, 溶

接, 檢查 等의 關係技術 向上에 따라 漸次 높여질 것이며, 最近 入口蒸氣溫度는 初溫과 再熱溫 1,000 (537)~1,050°F (566°C), 入口 蒸氣壓 2,400 psi (169 kg/cm²), 或은 超臨界壓의 3,500 psi (245 kg/cm²)에 達하고 있으나, 이 以上 蒸氣溫度, 蒸氣壓을 上昇함은 材料의 強度와 價格面에서 困難을 招來하게되고, 水蒸氣의 特性上蒸氣溫度, 蒸氣壓의 上升에 의하여 热効率의 增分利得은 蒸氣溫度, 蒸氣壓이 높아짐에 따라 漸次 小幅이 된다.

美國의 Philadelphia Electric Co.는 Eddystone發電所의 325 MW 第 1 號 unit에 技術飛躍을 하여 勇敢히 入口蒸氣壓 5,000 psi, 入口蒸氣溫度 1,200°F, 2段再熱溫 1,050/1,050°F이라는 記錄의 値를 採用하여 設計熱消費率 8,230 Btu/kWh (2,050 kcal/kWh, 効率 41.5%)를 計劃하여 이를 1961年 9月에 運轉을 開始하여 年間 热消費率로서 1961年에 8,743 Btu/kWh, 1962年에 年利用率 82.6%로서 8,534 Btu/kWh (2,150 kcal/kWh, 効率 39.9%)의 實績을 내어 世界記錄을 세웠다. 그러나 實用性能 或은 實用經濟面에서 其後 各所에서 建設 또는 計劃되고 있는 unit는 이線을 追從하지 않고 蒸氣溫度 1,000~1,050°F에서 멈추고, 또 蒸氣壓도 超臨界壓이 얻어진다 해도 3,500 psi線에서 멈추고 unit容量의 增大에 注力되고 있다.

現在 主로 高溫材料의 關係上 蒸氣溫度는 1,000~1,050°F線에 停滯하고 있으나, 蒸氣壓은 在來의 標準인 亞臨界壓 2,400 psi의 線에서 1段 위의 超臨界壓 3,500 psi의 線에 올라 世界的으로 始作되고 있다. 그러나 蒸氣溫度와 蒸氣壓을 上昇시키면 資本費가 增大되므로 電力生產費는 減小되지 않는다. 그런데 unit容量을 크게 하면 資本費 뿐만 아니라 燃料費도 減小되므로 unit容量을 크게 함에 따라 蒸氣溫度, 蒸氣壓의 上昇이 有効히 된다.

Unit容量 300~800 MW의 範圍에 對해서 보면 蒸氣溫度 1,000°F를 中心으로 蒸氣壓을 2,400 psi에서 3,500 psi로 올리면 建設單價는 4~8%로 增加하나, 热消費率은 4~5%만 減小하는 計算結果도 있다.

3. 新發電方式

前述한바와 같이 最近에 있어서는 發電効率의大幅向

上을 爲主로 하고 있는데, Eddystone 發電所의 經驗은 이를 助長하고 있어, 今後에는 高溫材料의 技術의이고 經濟의進步에 依하여 蒸氣溫度 $1,200\sim 1,500^{\circ}\text{F}$ 또는 蒸氣壓 $4,000\sim 5,000 \text{ psi}$ 的 實用化도 可能化 되리라 믿는다. 現在 新高溫材料도 出現되었으나, 在來의 水蒸氣 cycle에 依하면 이 向上에만 依해도 純發電所 热効率의 設計値는 45% 前後가 되므로 여기서 在來와 다른 新發電方式이 檢討 研究되게 된다.

現在 問題가 된 方式은

- ① 新動作媒質을 使用한것.
- ② 新發電原理에 依한것.

으로 大別되는데 前者の 境遇은 2流體方式이 問題化되고, 後자의 境遇은 現在 取해지고 있는 것으로서 MHD 發電, 热電子發電, 燃料電池, 热電對發電 等이 있으나, 大規模發電用으로 研究되고 있는 것은 MHD 發電, 热電子發電, 燃料電池 이다.

3-1. 水蒸氣, gas 混合 cycle: 美國의 最近 設計例를 보면 gas 或은 gas 化石炭의 燃燒 gas 自體를, 例를 들어, 入口溫度 $1,500^{\circ}\text{F}$ ($\sim 800^{\circ}\text{C}$), 出口溫度 860°F ($\sim 500^{\circ}\text{C}$)에서 gas turbine에 넣어 그 사이의 落差熱을 電力으로 變換하고 gas turbine의 排氣를 그대로 또는 加燃燒熱을 加하여 汽力 boiler에 넣어 第2段의 落差熱을 水蒸氣에 移動시켜 이를 turbine에 依하여 電力으로 變換시키는 方法으로서 10余年前 부터 實用化되었다.

이 方式은 gas turbine 發電을 在來의 汽力發電에 topping 시킨 方式으로서, 動作媒質로는 高溫部에 燃燒 gas 自體를, 低溫部에는 水蒸氣를 使用한 2流體方式인데, 今後 技術의 進步에 依하여 水蒸氣보다 低溫特性이 좋은 freon, ammonia, 等을 使用하면 良好하리라 生覺한다.

이 方式은 在來의 汽力發電의 热効率 向上을 爲한 topping 方式과 主로 peak 負荷用으로서 當該 特性이 좋은 turbine 發電을 利用할 때 簡便한開放 cycle에 依하여 排氣熱을 다시 汽力發電으로서 回收하는 面에서 取해졌으며, 電氣事業上으로 볼 때 總合發電効率은 純汽力에 比하여 數% 높아지고 建設單價가 낮아진다. 그런데 現在 gas turbine으로서 大汽力에 適合한 大 unit 容量이 얻어지지 않는點과 gas turbine의 保守도 汽力 turbine과 같이 容易하지 않은點이 缺點이며, gas turbine의 容量은 現記錄値로서 40 MW 程度이다.

3-2. 直加熱 水蒸氣 cycle: 最近 Italy에서는 水霧 或은 水蒸氣中에서 燃料를 燃燒하여 水蒸氣를 直接加熱하는 研究가 始作되어 今後의 耐熱材料의 進步를 期待하면, 例를 들어 이 方法으로 $1,500^{\circ}\text{F}$ 에 加熱한 水蒸氣를 特別히 設計된 turbine에 넣어 發電할 수 있는 方法도 期待된다.

3-3. 2流體 cycle: 热 cycle의 高溫域에 있어서 水蒸氣의 缺點을 避하기 爲하여 高溫域에 水銀, cesium, potassium等을 使用하여 中低溫域에서 在來의 水蒸氣를 使用하는 2流體 cycle 中 水銀・水蒸氣 cycle은 예부터 W. Emmet 博士에 依하여 着眼되어 1922年에 第1號가 運轉을 開始하여 其後 2萬 kW 까지 數基가 建設되어 그 中 2基는 現在도 運轉中이라 한다. 本 方式에 依하면 發電効率은 純汽力보다 數% 높아지나, 水銀 boiler의 技術이 必要하고 水銀이 高價인 點 等이 缺點이다.

3-4. MHD 發電: 이것은 數年前부터 Italy, America, France 等 各國에서 本格的인 開發研究가 始作되어 冊上 計算에 依하면 在來 汽力發電効率은 現在 最高 40% 程度에 比하여 在來 汽力에 topping 시켜 60%, 德국 나아가서는 65%의 總合發電効率이 얻어진다. Italy, 美國兩國의 關係者에 依하면 約 15年後에는 數 10 萬 kW의 것이 運轉되리라豫測한다.

MHD 發電의 開發은 常分油, gas 或은 gas 化石炭用과 gas 原子爐用의 2種으로 나누어져 發展되고 있다.

4. 單位容量의 增大

電力의 需用은 國家에 따라 다르나, 6~8年에 增加되는 傾向이므로 電力生產과 輸送이 巨大化된다. 따라서 系統이 巨大화되면 그 構成要素인 發電所 또는 發電 unit, 送電 unit, 變電 unit 等의 unit의 容量에 增大하지 않으면 構成要素의 數가 過多하게 되므로 系統의 運用上 不經濟의이고 如意치 못하게 되며 電力 cost가 高價로 된다. 一便用地取得難이 격심하여지므로 unit 容量을 增加시켜 用地利用率을 높이므로서 cost down을 할 수 있다.

現在 美國, Italy, 日本의 汽力 unit 容量과 世界火力發電所容積의 記錄値의 經年推移는 1955年을 基準으로 하면 그後의 記錄値 W 는 經年數 $v. K. h$ 定數와 할 때 $W=Kevy$ 와 같이 幾何級數의으로 機增하고 있다.

Unit의 大形化에 따르는 技術面을 볼 것 같으면, boiler와 汽機에 있어서 設計, 燃燒, 制御, 溶接, 鍛造, 材料, 檢查, 給水處理, 給水 pump等의 諸 技術의 進歩와 特히 turbine의 製長의 材料強度가 問題화되나 材料技術의 向上에 따라 26 in에서 29 in, 31 in에서 36 in로 延長이 됨과 同時 turbine의 2軸(cross compound)化가 難點을 解決하여 unit의 大形化를 協助하고 있다. 또한 最近에 長軸의 鍛造, 發電機의 冷却, 其他 關係技術의 進步에 따라 蒸氣壓 超臨界壓化를 運고 있음에 따라 1軸(단행 콤파운드)式에서 500~700 MW unit의 實現이 可能하게 되었다.

한便 發電機에 있어서 한때 單位容量을 上昇시키는데

設計上의 困難이 있으으나 方向性珪素鋼板의 導入으로서 水素冷却, 水素의 加壓, 水素內部冷却, 나아가서 固定子의 水內部冷却의 開發에 依하여 發電機 設計上의 容量限界를 없앨 수 있게 되고, 同一容量에 對한 發電機 치수는 過去의 1/2, 1/3 이 된다. 但 發電機電壓은 20 kV 前後를 容易하게 벗어나지 못함을 注意하여야 한다. 今後 必要가 있으면 製作技術面에서 1,500 或은 2,000 MW unit의 實現이 可能하게 되었다.

巨大化에 對한 抑制要因으로서는 強制停止가 系統에 미치는 影響, 用地難과 大氣污染問題, 利用率, 輸送面, 復水用循環水의 大量取水와 高溫放水, 集中排煙에 依한 大氣污染問題 等을 考慮하여야 한다.

5. 送電容量의 增勢

發電의 單位容量 大型화 아울러 送電, 變電單位容量도 大型화되어야 하는데, 最近까지는 送電容量의 增強을 送電電壓의 升壓으로서 充當하였으며, 送電電壓의 升壓으로서 數 100 km 以上의 長距離送電의 必要에 拍車를 加해 있다. 交流의 長距離送電에 있어서 送電容量은 電流容量 보다 安定極限電力에 依하여 制限되어, 이極限電力은 送電電壓의 거의 2 乘에 比例하여 이것을 增加시키는데는 送電電壓을 올리는 것이 더욱 効果的이고 經濟的이어서이다.

各國의 交流 送電電壓의 記錄線을 推移하면 $V = kE^\alpha$, 但 V : 送電電壓記錄值 [kV], E : 各國의 年間總發電電力值 [10^9 kWh], α : 0.43~0.48, k : 30 [火力比率 0.80] ~ 92 [火力比率 0.05]의 關係가 있어 各國의 次期送電電壓을 預測할 수 있으며, 現在 Europe 大陸은 400 kV 蘇聯은 500 kV 送電을 擴充中이고, Italy는 400 kV 開始是 1965年에, 美國은 500 kV 送電을 곳곳에 建設中이며, Canada는 735 kV 送電線을 1965年目標로 建設을着手하였으며, 日本은 400~500 kV의 次期送電開始가 數年後에 預定되어 있다.

1回線當 分送電力, 即 單位送電電力を 크게 할 수록 그 最經濟送電電壓은 높아 져서, 同時に 1 kW 或은 1 kWh 庫의 送電費가 보다 低廉하게되어 電力의 生產과 同一하게 그 輸送에 있어서도 大量 集中輸送에 依하여 輸送費가 低減된다.

한편 送電線用地의 取得難은 用地의 購入費 或은 补償費가 높아짐에 따라 架空線이 風致害를 害할 慮慮가 있다. 地中 cable線의 單價는 架空線에 比하여 10~20 數倍가 됨은 用地難을 한층 더 深刻하게 하므로 線路 1 root 常 或은 線路用地幅 1 m 常의 送電容量을 높이는것이 用地難의 一對策이 되고 있다.

또 한편 最近에 美國, 日本에서 進步되고 있는 것은 架空線의 狹間隙化인데, 이것은 鐵塔의 鐵柱化, 腕金의

碍子 或은 合成物化, V吊方式의 採用, 全面 耐張化 等이다.

超高壓級의 架空送電線은 1回線形으로 함이 雷害對策으로서 願하는 바이나 日本, Italy 等 用地難이 激甚한 곳에서는 2回線形을 取하고 있는데, 2回線 同時事故의對策으로는 1線高速再開閉路의 實用化, 兩回線間에 絶緣格差付與, 系統構成과 系統連系上의 處理 等이 研究되고 있으나 全面解決은 아니다.

6. 絶緣 level의 低減

送電電壓을 높임에 따라 送變電施設中 絶緣費가 占하는 것이 큼으로 絶緣費를 節減하는 것이 電力輸送費의 cost를 低減하게 한다. 絶緣費의 節減은 系統의 過電壓을 抑制하기 為한 增分經費와 機器施設의 絶緣 level의 低減에 依한 減分經費와의 差引減分을 最大로 하여야 한다.

系統의 過電壓으로는 普時의 連轉過電壓, 即 surge, 內部異常電壓을 生覺하여야 하나, 送電電壓이 400~500 kV 或은 그 以上이 되면 絶緣 level을 最終의으로 決定하는 것은 雷 surge에서 內部異常電壓에 移動하게 된다. 有効接地의 普及, 過斷器性能의 進步, 線路連系의 擴大, 系統定數의 補償 等의 總合으로서, 超高壓系의 內部異常電壓의 倍數는 2.5~2.8로 抑制됨이 標準으로 되어 있으나, 今後 다시 2.0~2.5 以下로 내려갈 수 있음이 期待되며 最近 海外에서는 對地 內部異常電壓 倍數를 2.0으로 計劃되는 500 kV 電站의 例도 있다.

變電의 主器인 變壓器의 cost는 現在 內部 impulse 絶緣 level, 即 BIL에 依하여 左右되므로 BIL을 節減시켜야 하는데, 徒來 主變壓器 等의 內部 BIL은 避雷器로서 進入雷 surge를 制限함으로서 低減시켰다. 그연대 避雷器技術의 進步에 依하여 現在는 1940年初의 BIL值에 比하여 75% 或은 그 以下의 BIL值의 低減을 試圖하고 있다.

7. 結 言

電力의 生產 및 輸送에 關한 技術은 過去 10餘年間에 飛躍의 進步를 하여 生產 및 輸送 cost는大幅 低減되어 在來方式에 依해서는 이 以上 向上될 수 없을 程度의 饱和狀態에 이르렀고 있다. 따라서 이에 對하여 新方式의 脈動이 徐徐히 始作되고 있으나 在來方式을 아시 벗어나지 못하고 있으므로 앞으로는 이 革新的의 方式을 育成하여 在來方式을 漸次 代替하게 되리라 生覺하는 바이다.

(日本 電氣學會雜誌 1964年 4月號 參照)