

直流電力調整器

(Thyristor DC Chopper)

一
차副
一

1. 概要
2. DC Chopper의 基本回路

3. DC Chopper의 應用
4. 高調波의 輕減方法

1. 概要

Thyristor는 많은 電力機器와 結合되어 電氣機器全般의 樣相을 크게 變化시키고 있다. 例를 들면 變壓器의 불꽃없는 태變換이나 回轉機의 整流子에 代置되는 無整流子電動機와 그리고 開閉器, 過斷器의 代用 등을 생각할 수 있다.

電力變換裝置로서는

(1) 直流電力を 調整하는 目的으로 Thyristor를 一種의 스위치로써 直流電壓을 斷續시켜 直流平均電力を 制御하는 DC Chopper(直流電力調整器)

(2) 交流電源에 두개의 Thyristor를 逆並列接續하여 交流電流의 通電期間을 位相制御에 의하여 交流를 制御하는 AC Chopper(交流電力調整器)

(3) 直流를 交流로 變換하는 自勵式 inverter 등이 있다.

이와 같이 Thyristor가 電力變換裝置에 많이 利用되는 理由는 Thyristor가 Thyatron이나 水銀整流器가 가지고 있는 필라멘트나 點弧裝置가 必要 없고 運轉溫度의 制御도 必要 없으며 또 回路構成上 陰極을 共通電位로 해야 할 制約도 없음으로 應用의 範圍가 擴大된 것이다. 또 特性面으로 보아도 順逆의 阻止電壓에 比하여 順方向電壓降下가 적으며 특히 Turn off時間이 數十 μ 秒이며 이것은 水銀整流器의 數百 μ 秒에 比하여 아주 짧음으로 轉流에 必要한 蓄電器나 리액터등의 回路要素費用이 적어지고 轉流用 附加裝置로 強制轉流方式이 實用化되어 여러 가지 應用回路가 開發되었다. 또 Thyristor는 逆弧와 같은 偶發的인 現象이 없음으로 運轉의 信賴性도 높다.

本 解說에서는 紙面關係上 D.C Chopper 方式에 대 한 基本回路와 그의 利用範圍을 紹介한다.

2. DC Chopper의 基本回路

蓄電池등의 一定電源에서 이것과 그 크기가 다른 定

電壓 또는 可變電壓의 直流을 얻으려고 할 때 直流 Chopper가 使用된다.

즉 直流 Chopper는 直流電流를 週期的으로 斷續시켜 半波의 交流를 發生시키는 것으로 直流電源을 on, off하는 時間比率을 바꾸는 原理에 의한 것이다. 그림 1에서 V_i 를 直流電源電壓으로 하고, 1週期中 T_s 時間에 만을 負荷에 電源을 接續하고 ($T - T_s$)期間에는 電源을 off하면 出力電壓의 平均值 V_o 는 다음과 같다.

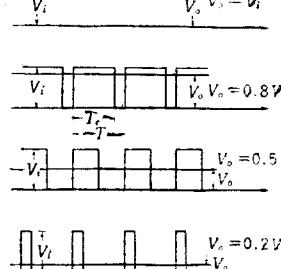


그림 1. DC Chopper에
의한 直流電壓의 調整

$$V_o = V_i \cdot \frac{T_s}{T} \quad (1)$$

그림 2는 DC Chopper의 基本回路이다. 回路原理說明에서 素子의 順電壓降下, 漏洩電流와 Turn on時間과 Turn off時間의 過渡狀態을 考慮하지 않은 것으로 한다. 負荷의 電源이 接續되고 있는 期間 T_s (그림 3参照)는 主 Thyristor S_1 의 點弧時刻 t_4 에서 消弧用 Thyristor S_2 의 點弧時刻 t_6 까지의 期間이다. S_2 가 點弧한 다음 轉流蓄電器 C 가 反轉充電할 때까지의 時間($t_3 - t_1$)은 極히 짧다. 따라서 負荷에 電源이 蓋여져 있는 時間은 $(T - T_s)$ 로

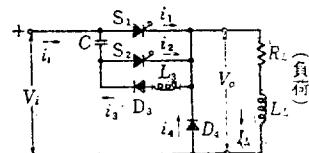


그림 2. DC Chopper의
本回路

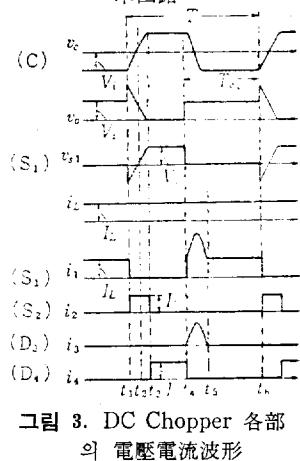


그림 3. DC Chopper 各部
의 電壓電流波形

* 正會員：高大理工大教授(工博)當學會財務理事

보아도 無妨하여前述한 (1)式이 成立된다. 이回路의動作原理를 說明하면 다음과 같다. 主 Thyristor S_1 이 ON의 狀態에 있는것으로 한다. 이때 轉流蓄電器는 아래쪽이 (+)이고 위쪽(直流電源의 正極에 接續된 端子)이 (-)로 充電된 狀態로 된다. 電源電壓 V_i 는 S_1 을 거쳐 負荷 $R_L + L_L$ 에 接續된다. 이後의 動作順序는 그림 3과 같이 時刻 t_1 에서 主 Thyristor S_1 를 消孤하기 위하여 消孤用 Thyristor S_2 를 點弧하면 轉流蓄電器의 電壓이 S_2 를 거쳐 S_1 에 逆方向으로 加하여져 S_1 의 電流通電이 없어진다. 그러나 負荷가 誘導性이기 때문에 電流의 瞬間的變化는 일어날수 없고 轉流期間중에는 一定電流가 接續되는 것으로 보아도 無妨하다. 負荷에는 電源의 電壓 V_i 와 蓄電器의 電壓의 合이 加해져 負荷電流는 S_2 를 거쳐 一定值 I_L 로 同一方向에 계속 流된다. 轉流蓄電器는 時刻 t_1 에서 다음 說明하는 바와 같이 V_i 의 電壓으로充電되었던 것이 電流 I_L 가 流되면 蓄電器電壓 v_c 는 다음과 같이 된다.

$$v_c = V_i - (t - t_1) I_L / C \quad (2)$$

$t : t_1$ 부터의 經過時間

즉 v_c 는 直線的으로 내려가 $t=t_2$ 에서 v_c 는 零이 된다. 主 Thyristor S_1 는 t_2 에서 이것에 加하여진 逆電壓이 零되고 이때 부터 順電壓이 加하여 진다. 따라서 S_1 는 $(t_2 - t_1)$ 사이에 順阻止能이 回復되어야 한다. 轉流蓄電器에서는 t_2 부터 反對 極性으로 充電이始作되고 t_3 에서는 電源電壓 V_i 와 같은 크기까지 充電된다. 萬一 D_4 의 Diode回路가 없다면 負荷의 인덕턴스 L_L 는 自己의 電流流動을 維持하기 위하여 誘起되는 $L \cdot \frac{di}{dt}$ 의 電壓이 電源電壓 V_i 와 直列이 되여 轉流蓄電器를 V_i 以上의 電壓까지 充電하는 結果가 된다. 그러나 D_4 의 回路가 있음으로 $L \cdot \frac{di_L}{dt}$ 의 電壓은 이 임피이던스가 없는 D_4 回路를 거쳐 I_L 를 흘릴수 있음으로 C 에 流되는 電流 i_2 는 t_2 에서 消滅된다. 여기에 負荷는 電源에서 完全히 떨어지며 負荷에서 消費되는 에너지는 負荷自身의 인덕턴스에 賽藏된 에너지에 의하여 維持되는 狀態가 된다. 時刻 t_2 에서 主 Thyristor S_1 는 또다시 導電期가 되여 點孤된다. S_1 의 點孤에 의하여 D_4 에는 當然히 電源電壓 V_i 가 加해져 逆阻止狀態가 되여 I_L 電流는 곧 S_1 으로 옮겨진다. 이때 轉流蓄電器에 대하여서는 S_1 의 點孤로 $C - S_1 - L_3 - D_3$ 의 無損失閉路가 形成되고 C 는 放電하고 또 L_3 의 誘起電壓으로 反轉充電이 된다. i_3 의 電流에 의하여 轉流蓄電器가 逆方向의 V_i 로 充電될 때까지의 電流時間積分은 다음과 같다.

$$\int_{t_1}^{t_5} i_3 dt = \int_{t_1}^{t_3} i_2 dt \quad (3)$$

이 같은 消孤 Thyristor가 $(t_1 - t_3)$ 사이에 行한 反轉한 反轉充電의 電荷와 같다.

轉流蓄電器는 $(t_4 - t_5)$ 間의 反轉充電에 의하여 다음 S_1 을 消孤할 準備를 完了한다.

이回路에서 轉流蓄電器의 充電電壓은 負荷電流와 關係有이 電源電壓 V_i 와 같고 主 Thyristor의 順阻止能回復을 위하여 주어지는 時間 $(t_2 - t_1)$ 과 蓄電器反轉充電時間 $(t_3 - t_1)$ 은 負荷電流에 比例한다. 負荷를 電源에 接續하지 않은 時間 $(t_4 - t_1)$ 의 最小必要時間은 前述한 條件때문에 負荷電流와 S_1 의 turn off 時間으로 제限되며 實際에 있어서는 $V_0 = V_i$ 로 할 수는 없다.

DC Chopper에서는 一定周期 T 로 動作시키는 경우 負荷電流의 最小值에 따라 轉流蓄電器의 反轉充電 所要時間 $(t_3 - t_1)$ 의 最大值가 決定되고 이것에 따라 出力電壓 V_0 의 最大值가 限定된다. 한편 主 Thyristor 點孤時에 생기는 轉流蓄電器의 反轉充電에도 $(t_5 - t_4)$ 인 時間을 必要로 한다. 그림 3에서 아는바와 같이 主 Thyristor消孤後의 $(t_3 - t_1)$ 時間중의 負荷電壓 平均은 V_0 이다. 따라서 $(t_5 - t_4) + (t_3 - t_1)$ 時間은 쳐어도 T 가 가져야 할 時間이 된다. 이것이 DC Chopper의 最低出力電壓을 規制한다.

위의 說明에서는 Thyristor에 許容되는 $(\frac{di}{dt})$ 와 實回路에 存在하는 임피이던스을 無視하였지만 위 基本回路에 아래의 것이 考慮된다.

- (1) 電源回路에 인덕턴스가 있는 경우
- (2) D_4 回路에 인덕턴스가 있는 경우
- (3) 主 Thyristor와 直列로 인덕턴스가 있는 경우
- (4) 消孤用 Thyristor와 直列로 인덕턴스가 있는 경우
- (5) 轉流蓄電器의 反轉充電素子를 Thyristor로 바꾼 경우
- (6) 轉流蓄電器의 反轉充電時間을 短縮하기 위한 Diode分路가 있는 경우
- (7) 無負荷에서 動作可能한 DC Chopper
- (8) 一定接續時間을 갖인 DC Chopper

등에 關한 回路의 解析과 構成이 이루워지고 있다.

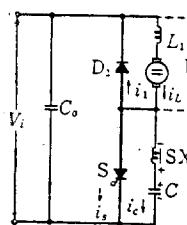
3. DC Chopper의 應用

(1) DC Chopper의 制御方式

D.C Chopper의 制御原理는前述한 바와 같이 週期 T 와 接續時間 T_s 의 比率를 바꾸므로서 이루워지지만 이것에는 T 를 一定하게 하고 T 를 바꾸는 경우와 T_s 를 一定하게 하고 T 를 바꾸는 경우의 두가지 方式이 있다. 前者は 一定周波發振器에 T_s 을 決定하는 制御器를

附加함으로서 制御되며 특히 周波數과 負荷回路時定數의 關係가 固定되어 있으므로 電流脈動의 調波가 정해지고 制御率에 따라 그 振幅界限도 明確하다.

後者는 예를 들면 그림 4와 같은 회로에서 Thyristor



S 한개만을 點弧하여 自動的으로 T_s 가 決定되고 制御回路도 單純하며 특히 出力電壓이 낮은곳에서는 Thyristor의 스위칭損失이前者에 比하여 적은것이 有利한點이다.

第3의 方法으로는 2點電流制御가 있다. 實際의 負荷回路에서는 L_L 이 無限大가 아님으로 負荷

의 直流電流는 當然이 脈動한다. 그림으로 脈流의 幅을 정하여 놓고 電流가 어느 크기 以下내려가면 ON으로 하고 또 電流가 어느 크기 以上增加하면 off하는式으로 2點電流制御를 行하는 것이다. 그림 5는 이것의 原理圖로 DC CT 또는 Hall素子나 그 他에 의하여 直流電流瞬時值를 檢出하여 2點制御를 한다.

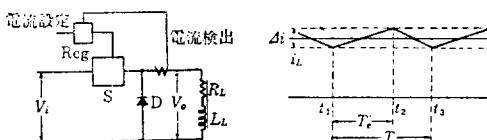


그림 5. 2點電流制御에 의한 DC Chopper

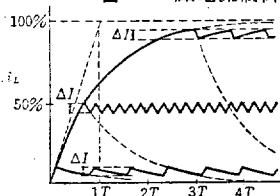


그림 6. 5%의 ΔI 에 의한 2點電流制御

그림 6은 100(%)負荷電流에 대하여 2點電流幅 5(%)로動作하는 直流電流調整器로 定電流制御를 하는 경우의 脈動電流波形을 나타낸 것이다.

(2) DC Chopper에 의한 制動

負荷가 直流電動機인 경우에는 DC Chopper의 接續을 바꾸므로 회生制動을 할 수 있다. 특히 蓄電池車 경우의 回生制動에서는 蓄電池의 充電도 되니가 一石二鳥가 되어 效果가 크다.

그림 7은 驅動時와 制動時의 接續이다. 制動時의 動

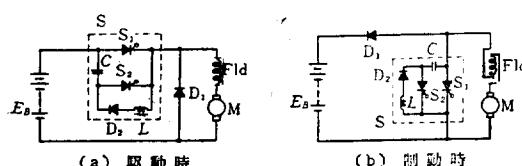


그림 7. 驅動과 制動時の 接續

作은 S_1 을 點弧하면 i_M 이 S_1 에 流れて서 増加하고 어떤 電流值에 到達하면 S_2 로 S_1 을 off시켜 i_M 를 D_1 을 거쳐 蓄電池로 餌還시킨다. i_M 는 減少하므로 어떤 값 以下로 減少하였을 때 S_1 을 點弧한다. 이 演式으로 이와 같은 操作을 2點電流制御로 行한다.

(3) DC Chopper의 結合

그림 8은 2개의 DC Chopper의 結合에 의한 可逆流變換方式이다. 이 회로의 動作은 S_1, S_2 가 ON의 狀

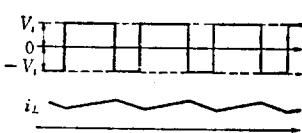
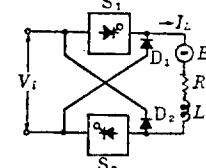


그림 8. 두개의 DC Chopper 結合

態일 때 負荷에는 V_t 가 正方向에 加해지고 S_1 과 S_2 가 off된 後에 負荷電流는 $D_2 - V_t - D$ 를 거쳐 흘러 負荷의 電壓은 極性이 反轉되어 $-V_t$ 가 된다. 따라서 負荷에 起電力 E_L 이 있어 負荷電流가 一定方向으로 斷續하지 않은 條件이 되여 있을 때는 T 와 T_s 의 比를

바꾸므로써 直流出力 電壓零($T_s/T = 0.5$)로 하여 交流出力を 有する 수도 있다. 또 $T_s/T < 0.5$ 이면 逆極性的 平均 出力電流電壓을 얻을 수도 있다.

그림 9는 그림 8의 回路 2개를 둔 것으로 두 方向의 負荷電流에 대하여 出力電壓에 極性反轉을 行할 수 있는 回路이다.

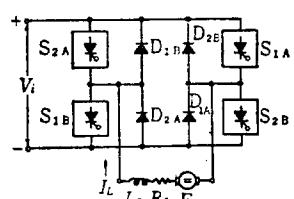


그림 9. 4개의 DC Chopper에 의한 可逆方式

4. 高調波의 輕減方法

그림 10과 같이 두組의 直流電力調整器를 使用하여 出力電壓의 高調波를 輕減시킬 수가 있다. 그림에서 S_1 과 S_2 가 ON인 경우 相間리액터(Interphase reactor) L_s 에는 S_1, S_2 를 通過する 電流가 같은 크기로 逆方向에 流入하므로 L_s 에서는 電壓降下가 일어나지 않고 入力電

壓 V_i 가 그대로 負荷에 加해진다. S_1 을 off하면 (相間리액터의 勵磁電流를 無視하는 경우) S_1 에 i_1 이 流하고 있던 것과 같은 크기의 電流가 D_1 을 거쳐 L_s 에 흘러 들어가며 이 電流와 또 電源에서 S_2 를 거쳐 L_s 에 흘러 들어가는 電流가 합쳐서 負荷에 流入한다. 이

그림 10. 2組의 DC Chopper에 의한 高調波의 低減

때 L_1 의 A 점은 전원의 부극에, 또 B 점은 S_2 를 거쳐 전원의 정극에 접속되므로 0점을 그 중점으로 하면 부하전압(ON 때의 전압)은 $V_i/2$ 가 되고单一의直流電力調整器에 비하여 펄스수가 2배로 되어 편동폭도 적어짐으로 고調波含有量이輕減된다. 또한 전원에서 취하는 전류 i_L 의 편동도輕減된다. 이 방법을 더욱發展시켜 4개의 DC Chopper를 합성하여 운전하면最低次調波는单一回路의 4배周波數가 되여 調波含有量도低下한다. 펄스수 p 가 1, 2, 4 일 때의 出力전압 100(%)에서 0에 이르는 波形이 그림 11에 表示된다.

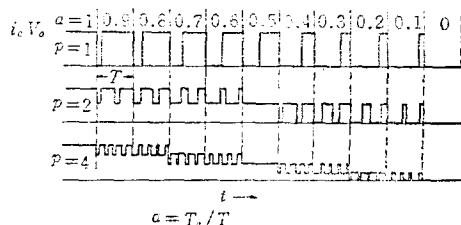


그림 11. DC Chopper의 並列接續에 의한 高調波의 低減

펄스수가 p 일 때의 出力전압과 入力전류의 調波次數 n 는 p 의 倍數로

$$n = m \cdot p \quad (4)$$

($m : 1, 2, 3, \dots$)

이다. $n=1$ 일 때 調波周波數는 勿論单一直流電力調整器의 動作周波數가 된다.

n 次調波전압과 전류 實効值는 다음과 같다.

$$V_{on} = \frac{\sqrt{2}}{\pi} V_i \frac{1}{n} \sin(a \cdot n\pi) \quad (5)$$

$$I_{on} = \frac{\sqrt{2}}{\pi} I_L \frac{1}{n} \sin(a \cdot n\pi) \quad (6)$$

여기서 $a = T_s / T$ 이다.

그림 12는 a 에 대한 各次調波實効值를 나타낸다.

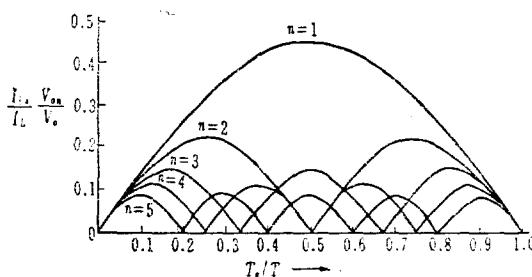


그림 12. T_s / T 에 대한 각次高調波(實効值)

(4) 入力電流 平滑化回路

그림 10의 回路에 의하여 入力電流의 高調波는 輕減되지만 특히 전원에서 취하는 高調波分이 많이 障害가 생길 경우에는 入力側에 滤波器를 두어 전원에서는 平

滑한 直流를 얻게 한다.

전원과 負荷사이의 距離가 큰 경우 즉, 예를 들면 直流電化鐵道와 같이 變電所와 DC Chopper를 設置한 車輛의 位置가 멀어져 있는 경우는 線路의 인덕턴스가 커져 전원의 인덕턴스는 轉流蓄電器의 전압을 低下시켜 主 Thyristor의 Turn off를 위한 逆電壓期間을 短縮하고 主 Thyristor의 順電壓을 생기게 하는 바람직하지 않은 作用을 하며 또 線路에 흐르는 高調波電流는 通信線에 障害를 일으키는 등의 問題가 생긴다. 入力側의 滤波器는 이와 같은 障害를 除去할 수가 있다.

그림 13은 入力側에 設置한 滤波器로 L 와 C 의 作用

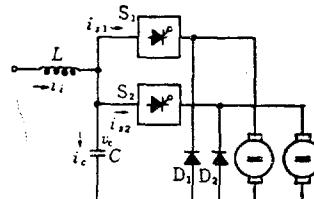


그림 13. 入力側濾波器

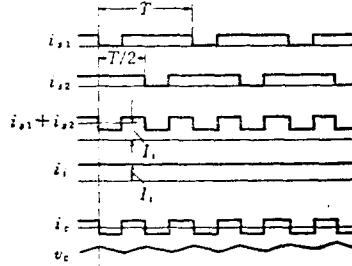


그림 14. 그림 13에서의 각부 波形

(5) DC Chopper의 應用

直流電力調整器로서의 DC Chopper는 直流電動機의 電機子制御와 磁場制御에 應用될 때 그 長點이發揮된다. 특히 蓄電池車에서는 制動시에는 電力を 饋還하고 走行時には 普通의 抵抗制御와 같은 直列抵抗損이 없으며 蓄電池 使用時間은 延長된다. 直流電化鐵道에 應用할 때도 그의 低損失, 無階制御, 無接點制御 등이 車輛의 要求條件에 符合이 된다. 그러나 이 경우 전원側의 高調波電流에 의한 誘導障害問題은 解決되어야 한다. 이 외에 直流電源과 抵抗器사이에 DC Chopper를 두고 可變抵抗器로 使用할 수도 있음으로 이것을 應用하여 電動機의 發電制動을 하거나 誘導電動機의 2次抵抗制御에 의한 速度制御를 할 수도 있다.

以上概略的으로 Thyristor DC Chopper方式에 대하여 說明하였지만 앞으로 紙面이 許容되면 Thyristor inverter에 대하여서도 略述코져 한다. < p.17에 계속 >