

パワーエレクトロニクス
第拾壱回 DC-DCコンバータ

平成30年7月11日

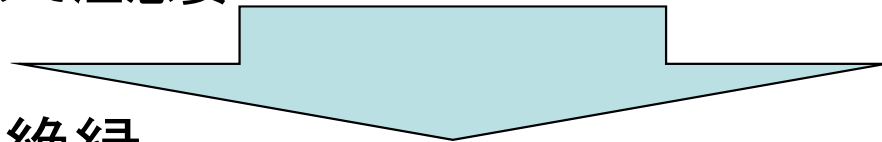
授業の予定

シラバスより

- パワーエレクトロニクス緒論
- パワーエレクトロニクスにおける基礎理論
- パワー半導体デバイス(2回)
- 整流回路(2回)
- 整流回路の交流側特性と他励式インバータ
- 交流電力制御とサイクロコンバータ
- 直流チョツパ
- DC-DCコンバータと共振形コンバータ
- 自励式インバータ(2回)
- 演習

DCDCコンバータ

- スイッチングコンバータ(チョツパ回路)
 - 入力と出力が絶縁されていない
 - 入力と出力の接地が共通
 - バックブースト, チュックコンバータでは入出力の電圧極性が逆転するので注意要

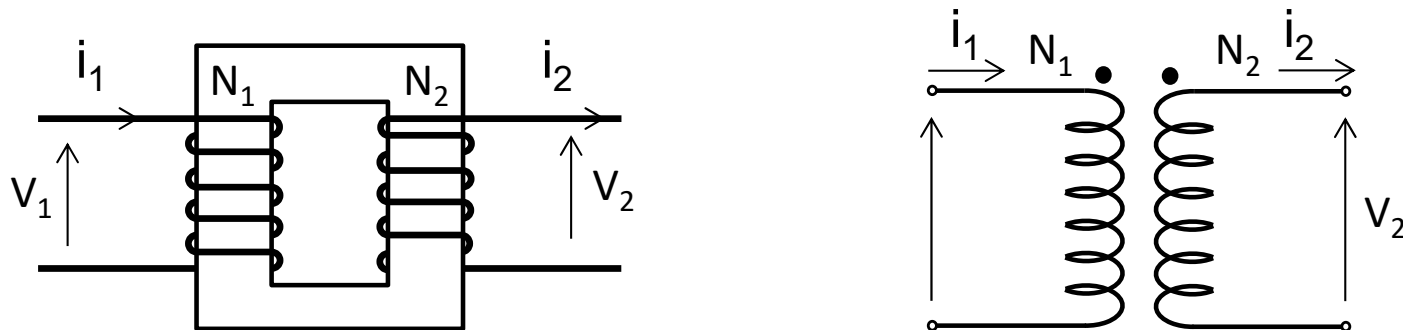


- 変圧器で絶縁
 - 高周波化して, 変圧器を小さくする必要あり
 - 高周波ACリンク
 - 巻数比により入出力比の幅が広がる
 - 昇圧形で有利
 - 複数巻線で多出力が可能

高周波交流リンクに用いる変圧器

- 変圧器の役目
 - 電圧・電流のステップアップ又はステップダウン
 - 入出力間の電氣的絶縁
- 理想変圧器の入出力の関係

$$\text{電圧} \quad \frac{V_1}{V_2} = \frac{N_1}{N_2} \quad \text{電流} \quad \frac{I_1}{I_2} = \frac{N_2}{N_1}$$

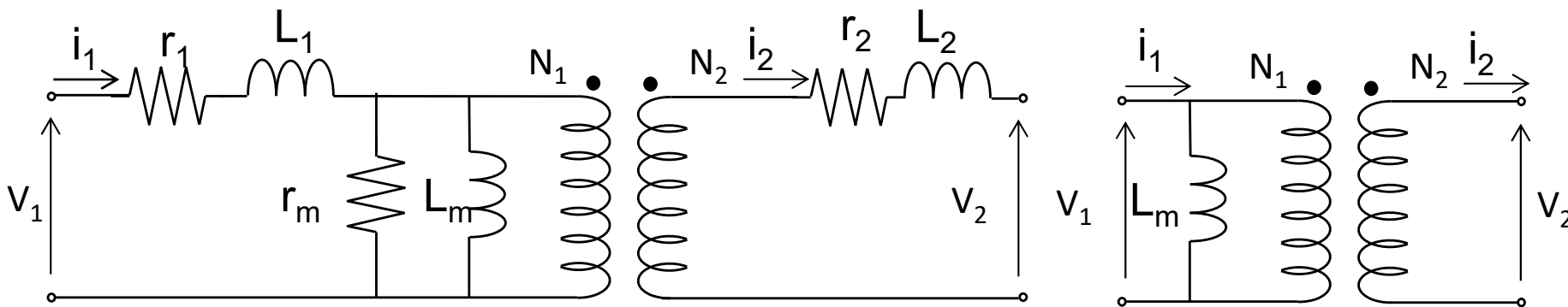


高周波交流リンクに用いる変圧器

- 変圧器モデル

- 導体損 r_1, r_2
- 巻線の漏れインダクタンス L_1, L_2
- 磁化インダクタンス L_m
- 鉄損 r_m

- 変圧器の簡略モデル→磁化インダクタンスのみ



高周波交流リンクに用いる変圧器

- 巻線抵抗, 漏れインダクタンス, 磁化インダクタンス, 鉄心損の影響
 - フライバックコンバータでは磁化インダクタンスが重要
 - 磁化インダクタンスにエネルギーを貯める
 - スwitching周期毎に, 鉄心磁束が同じ値になるようにする
 - 戻ってこない, 偏磁する
 - 漏れインダクタンスはスイッチ動作の過渡応答に対して影響する
 - 漏れインダクタンスは設計できる

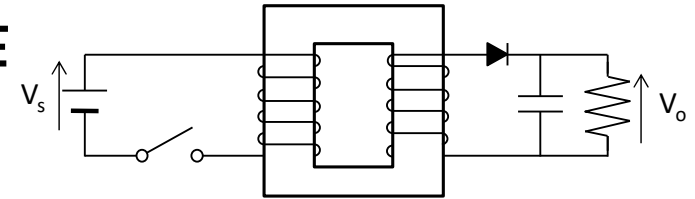
フライバックコンバータ

- フライバックコンバータ回路

- バックコンバータと類似の動作

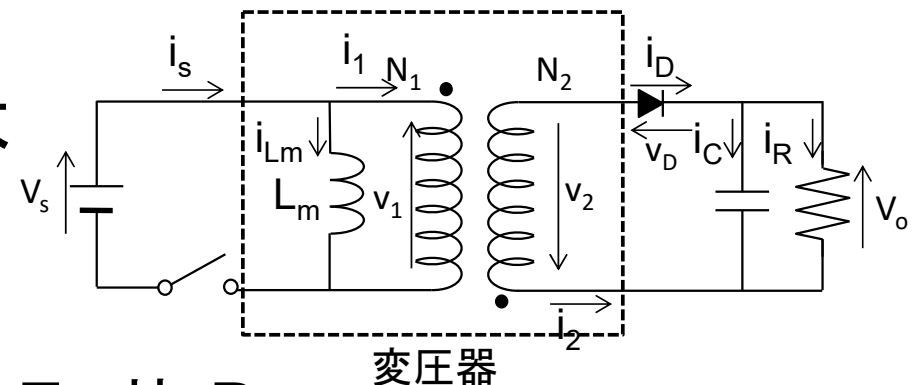
- 変圧器の入出力の極性に注意

- スイッチオン時, 磁化インダクタンスにエネルギーを蓄積
 - スイッチオフ時, エネルギーを負荷に放出



- 回路動作の解析の仮定

- 漏れインダクタンス無視
 - 出力の平滑コンデンサは大
 - 出力電圧 V_o は一定
 - 回路は周期定常状態
 - スイッチング周期: T , デューティ比: D
 - スイッチング素子(ダイオード含む)の動作は理想的



フライバックコンバータの動作

- スイッチオン時

- 電源側

$$v_1 = V_S = L_m \frac{d}{dt} i_{L_m}$$

- オン期間に増加する電流

$$\Delta i_{L_m-on} = \int_0^{DT} \frac{V_S}{L_m} dt = \frac{V_S DT}{L_m}$$

- 負荷側

- 変圧器二次側出力電圧

$$v_2 = v_1 \left(\frac{N_2}{N_1} \right) = V_S \left(\frac{N_2}{N_1} \right)$$

- ダイオード印加電圧

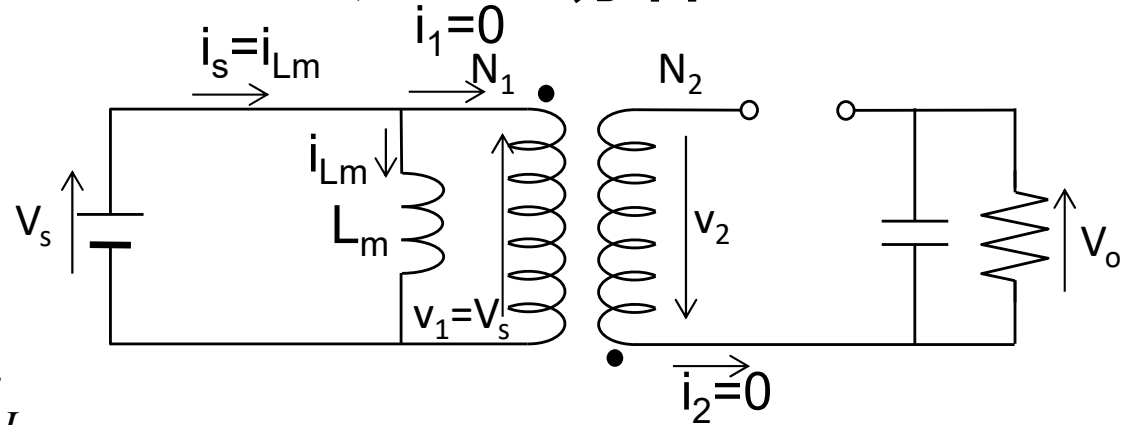
$$v_D = -V_o - v_2 = -V_o - V_S \left(\frac{N_2}{N_1} \right) < 0$$

- ダイオードはオフになる

二次側電流 $i_2 = 0$

一次側電流 $i_1 = 0$

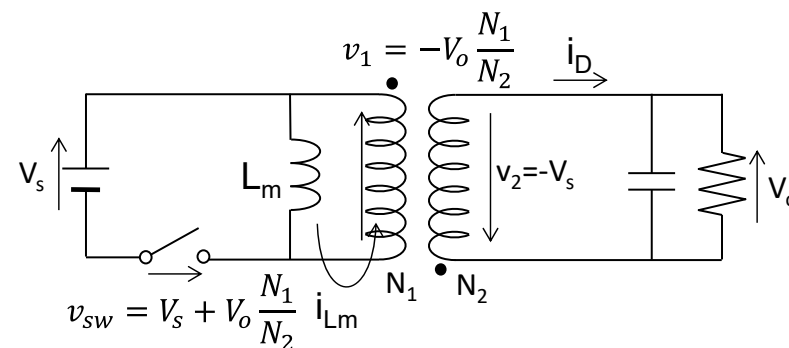
磁化電流は流れる



フライバックコンバータの動作

・ スイッチオフ時

- 電流が電源から
変圧器一次巻線に転流する



- 電源側

- 一次側に現れる二次側の負荷電圧

$$v_1 = -V_o \left(\frac{N_1}{N_2} \right)$$

- 磁化インダクタンス電流と電圧の関係

$$v_1 = L_m \frac{d}{dt} i_{L_m} = -V_o \left(\frac{N_1}{N_2} \right)$$

- オフ期間に減少する電流

$$\Delta i_{L_m-off} = \int_{DT}^T -\frac{V_o}{L_m} \frac{N_1}{N_2} dt = -\frac{V_o(1-D)T}{L_m} \frac{N_1}{N_2}$$

- スイッチに印加される電圧

$$v_{sw} = V_s - v_1 = V_s + V_o \left(\frac{N_1}{N_2} \right)$$

- 電源電圧Vsより大きくなる

フライバックコンバータの動作

- スイッチオフ時

- 負荷側

- 二次側の出力電流

- 負荷電流

$$i_2 = -i_1 \left(\frac{N_1}{N_2} \right) = i_{L_m} \left(\frac{N_1}{N_2} \right)$$

$$i_R = \frac{V_o}{R}$$

- コンデンサ電流

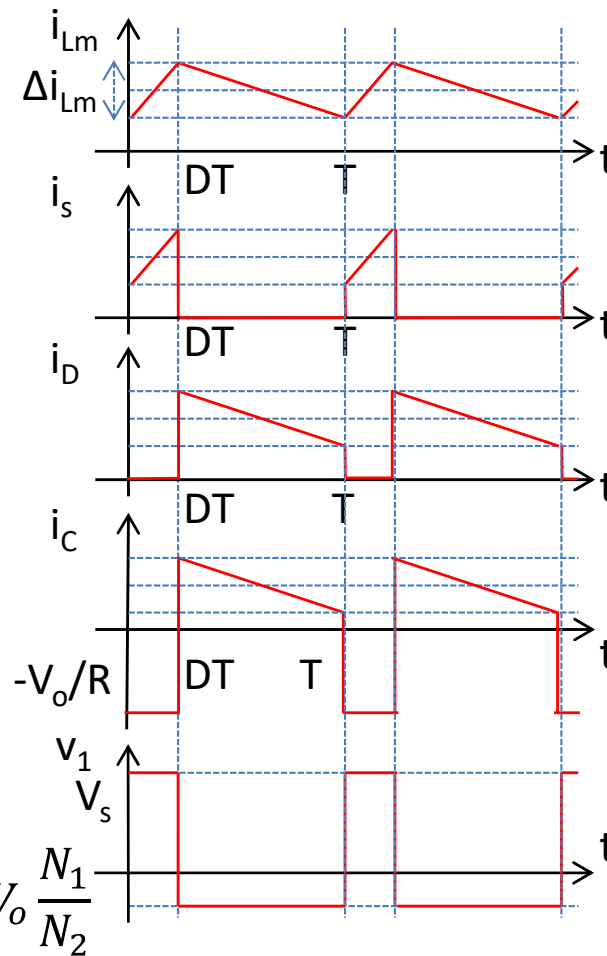
$$i_C = i_2 - i_R = i_{L_m} \left(\frac{N_1}{N_2} \right) - \frac{V_o}{R}$$

- 1周期を通して磁化電流零に戻る

$$\Delta i_{L_m-on} + \Delta i_{L_m-off} = \frac{V_S DT}{L_m} - \frac{V_o (1-D) T}{L_m} \frac{N_1}{N_2} = 0$$

$$V_o = V_S \frac{D}{1-D} \frac{N_2}{N_1}$$

バックブーストとよく似た式



フライバックコンバータの動作

- 電源の供給電力と負荷の消費電力は等しい

$$P_S = P_o \quad V_S I_S = \frac{V_o^2}{R}$$

- 電源電流平均値は磁化電流平均値に等しい

$$I_S = \frac{I_{L_m} DT}{T} = I_{L_m} D$$

$$I_{L_m} = \frac{I_S}{D} = \frac{V_o^2}{DRV_S} = \frac{V_S D}{(1-D)^2 R} \left(\frac{N_2}{N_1} \right)^2 = \frac{V_o}{(1-D)R} \frac{N_2}{N_1}$$

フライバックコンバータの動作

- 連続導通

- 磁化電流最大値

$$I_{L_m \max} = I_{L_m} + \frac{\Delta I_{L_m}}{2} = \frac{V_S D}{(1-D)^2 R} \left(\frac{N_2}{N_1} \right)^2 + \frac{V_S D T}{2L_m} i_s$$

- 磁化電流最小値

$$I_{L_m \min} = I_{L_m} - \frac{\Delta I_{L_m}}{2} = \frac{V_S D}{(1-D)^2 R} \left(\frac{N_2}{N_1} \right)^2 - \frac{V_S D T}{2L_m}$$

- 連続導通限界

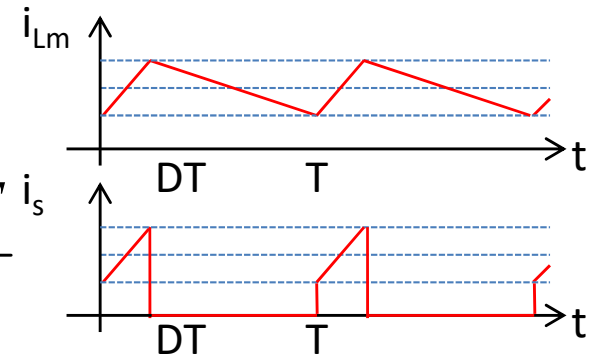
$$0 = I_{L_m \min} = \frac{V_S D}{(1-D)^2 R} \left(\frac{N_2}{N_1} \right)^2 - \frac{V_S D T}{2L_m}$$

- 磁化インダクタンス最小値

$$L_{m \min} = \frac{(1-D)^2 R}{2f} \left(\frac{N_1}{N_2} \right)^2$$

- バックブーストと同様に考えると出力電圧脈動率

$$\frac{\Delta V_o}{V_o} = \frac{D}{RCf}$$



フライバックコンバータの動作

- 不連続導通時

- 磁化電流はオフ期間中に0になる
 - 偏磁は発生しない

- 磁化電流最大値

$$I_{L_m \max} = \Delta i_{L_m-on} = \frac{V_S DT}{L_m}$$

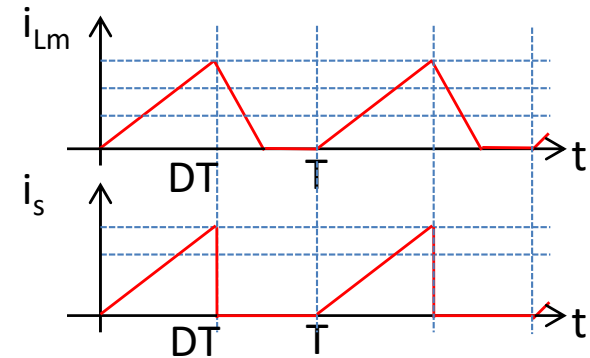
- 電源電流平均値

$$I_S = \frac{1}{2} I_{L_m \max} DT / T = \frac{V_S D^2 T}{2L_m}$$

- 出力電圧と入力電圧の関係

$$P_S = P_o \quad V_S I_S = \frac{V_S^2 D^2 T}{2L_m} = \frac{V_o^2}{R}$$

$$V_o = V_S D \sqrt{\frac{TR}{2L_m}}$$



フォワードコンバータ

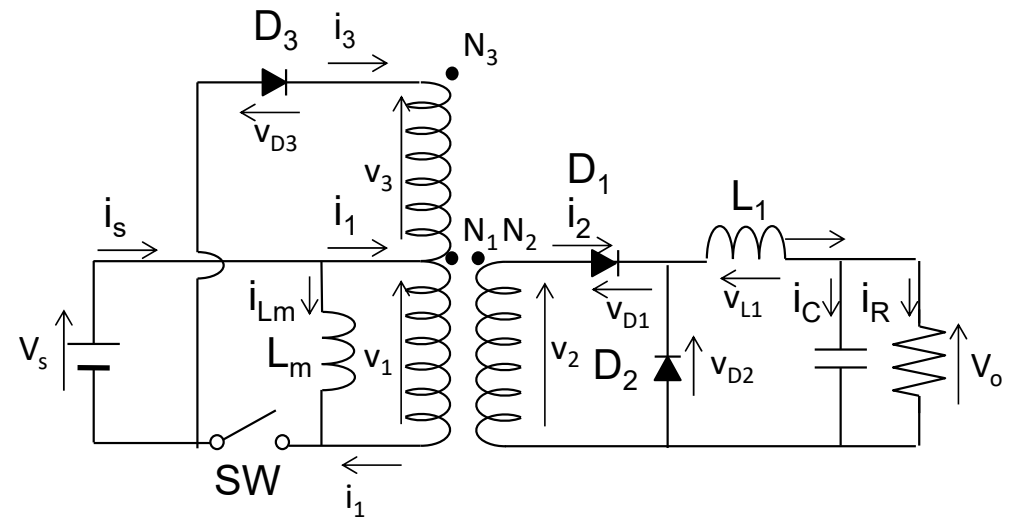
- フォワードコンバータの回路

- 三巻線変圧器を使用

- オン時に電源から負荷へエネルギー転送 (1次-2次巻線間)
 - オフ時に磁化電流を転流 (1次-3次巻線間)
 - 次のオン時まで磁化電流を0に減らす
 - フライバックコンバータ程、磁化インダクタンスは必要ない

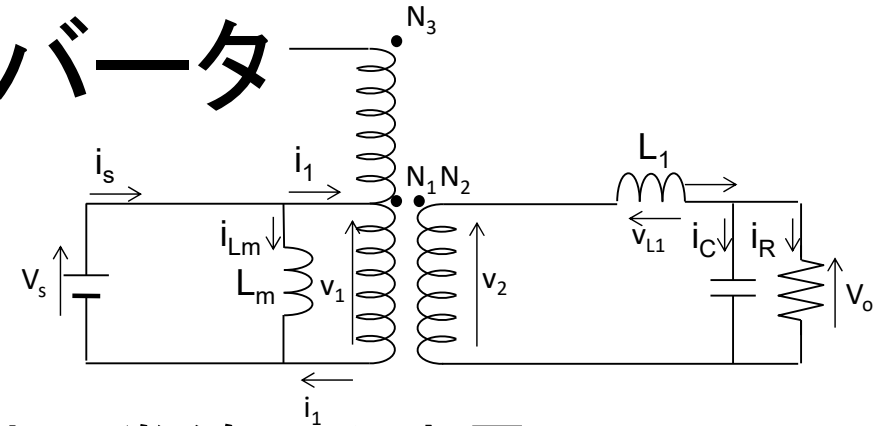
- 回路動作の解析の仮定

- 理想三巻線変圧器を考える
 - 漏れインダクタンス無視
 - 磁化インダクタンスを1次巻線にまとめる
 - 損失無視
 - 出力の平滑コンデンサは大
 - 出力電圧 V_o は一定
 - 回路は周期定常状態
 - スwitching周期: T , デューティ比: D
 - スwitching素子(ダイオード含む)の動作は理想的



フォワードコンバータ

- 動作の解析



- オン時

- 巻線1に印加される電圧と, 他の巻線の発生電圧

$$v_1 = V_S, \quad v_2 = v_1 \frac{N_2}{N_1} = V_S \frac{N_2}{N_1}, \quad v_3 = v_1 \frac{N_3}{N_1} = V_S \frac{N_3}{N_1}$$

- ダイオードの導通状態

- D1オン 順バイアス $V_{D1} = v_2 - v_{Lx} - V_o$
- D2オフ 逆バイアス $V_{D2} = -v_2 = -V_S \frac{N_2}{N_1} < 0$
- D3オフ 逆バイアス $V_{D3} = -V_S - v_3 = -V_S \left(1 + \frac{N_3}{N_1}\right) < 0$

- 出力電流の応答

$$v_{Lx} = v_2 - V_o = V_S \frac{N_2}{N_1} - V_o = L_x \frac{d}{dt} i_{Lx}$$

- オン中の電流増分

$$\Delta i_{Lx, on} = \int_0^{DT} \frac{V_S \frac{N_2}{N_1} - V_o}{L_x} dt = \left(V_S \frac{N_2}{N_1} - V_o \right) \frac{DT}{L_x} \quad 15$$

フォワードコンバータ

- 動作の解析

- オン時

- 磁化電流の応答

$$v_1 = V_S = L_m \frac{d}{dt} i_{L_m}$$

- オン期間に増加する電流

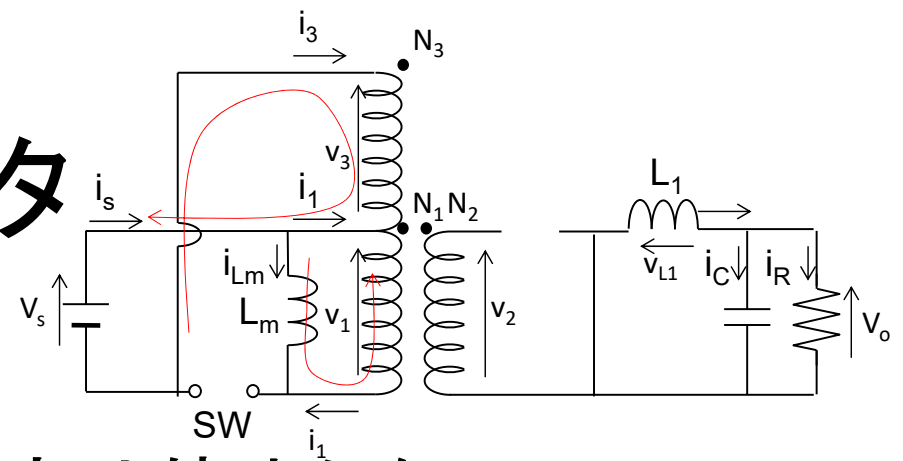
$$\Delta i_{L_m on} = \int_0^{DT} \frac{V_S}{L_m} dt = \frac{V_S DT}{L_m}$$

- 電源電流

- 負荷電流と磁化電流の和

$$i_s = i_1 + i_{L_m}$$

フォワードコンバータ



• オフ時(電源側)

• オフの瞬間Lmに流れる電流は停まらない

• i_{Lm} は巻線1に転流 ($i_{Lm} = -i_1$, $i_s = i_{Lm} + i_1 = 0$)

• 2次巻線のD1には逆方向電流 → D1オフ

• 3次巻線にD3の順方向電流を発生

• D3オン時の巻線3の印加電圧 $v_3 = -V_S$

• 巻線3の印加電圧が他の巻線に発生する電圧

$$v_1 = v_3 \frac{N_1}{N_3} = -V_S \frac{N_1}{N_3}, \quad v_2 = v_3 \frac{N_2}{N_3} = -V_S \frac{N_2}{N_3}$$

• オフ期間(D3オン時)の電流の応答

$$v_{Lm} = v_1 = -V_S \frac{N_1}{N_3} = L_m \frac{d}{dt} i_{Lm}$$

フォワードコンバータ

- オフ時(出力側)

- オフの瞬間 L_x に流れる電流は停まらない

- I_2 はD1からD2に転流

- D2オン時の出力電流の応答

$$v_{L_x} = -V_o = L_x \frac{d}{dt} i_{L_x}$$

- オフ中の電流減少分

$$\Delta i_{L_x \text{off}} = \int_{DT}^T -\frac{V_o}{L_x} dt = -V_o \frac{(1-D)T}{L_x}$$

- 周期定常状態では出力電流は1周期毎に同じ値に

戻る

連続導通としたら

$$\Delta i_{L_x \text{on}} + \Delta i_{L_x \text{off}} = \left(V_S \frac{N_2}{N_1} - V_o \right) \frac{DT}{L_m} - V_o \frac{(1-D)T}{L_x} = 0$$

$$V_o = V_S D \frac{N_2}{N_1}$$

バックコンバータと似た式

フォワードコンバータ

- 変圧器が偏磁しないためには、オフ期間中に磁化電流が0に戻らなければならない
 - 電流が0に戻る時点を求める

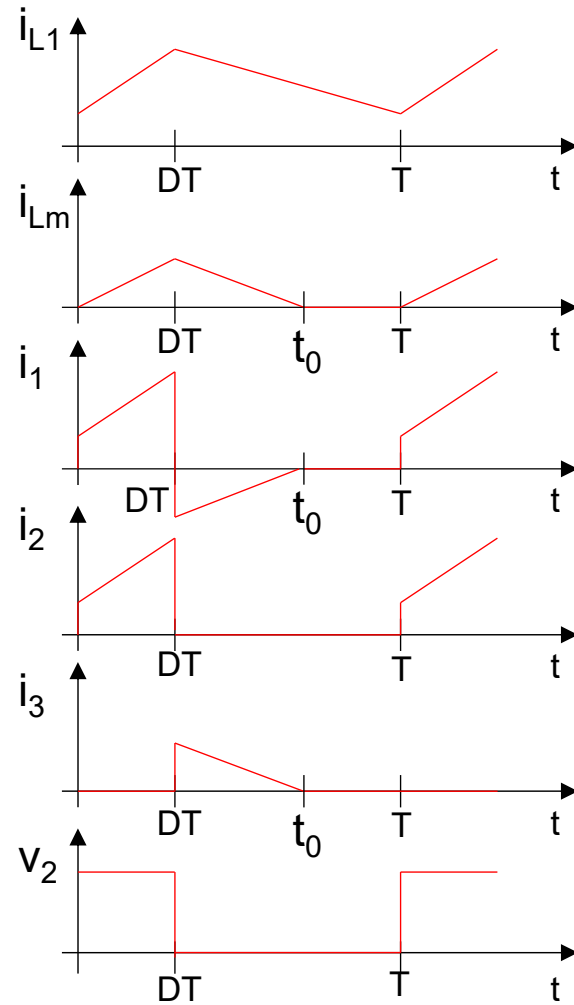
$$\frac{d}{dt} i_{L_m} = -\frac{V_S}{L_m} \frac{N_1}{N_3} \quad \Rightarrow \quad \Delta i_{L_m \text{ off}} = -\frac{V_S}{L_m} \frac{N_1}{N_3} t$$

$$\Delta i_{L_m \text{ on}} + \Delta i_{L_m \text{ off}} = \frac{V_S DT}{L_m} - \frac{V_S}{L_m} \frac{N_1}{N_3} t = 0 \quad \Rightarrow \quad t = DT \frac{N_3}{N_1}$$

- オフ期間は(1-D)Tより

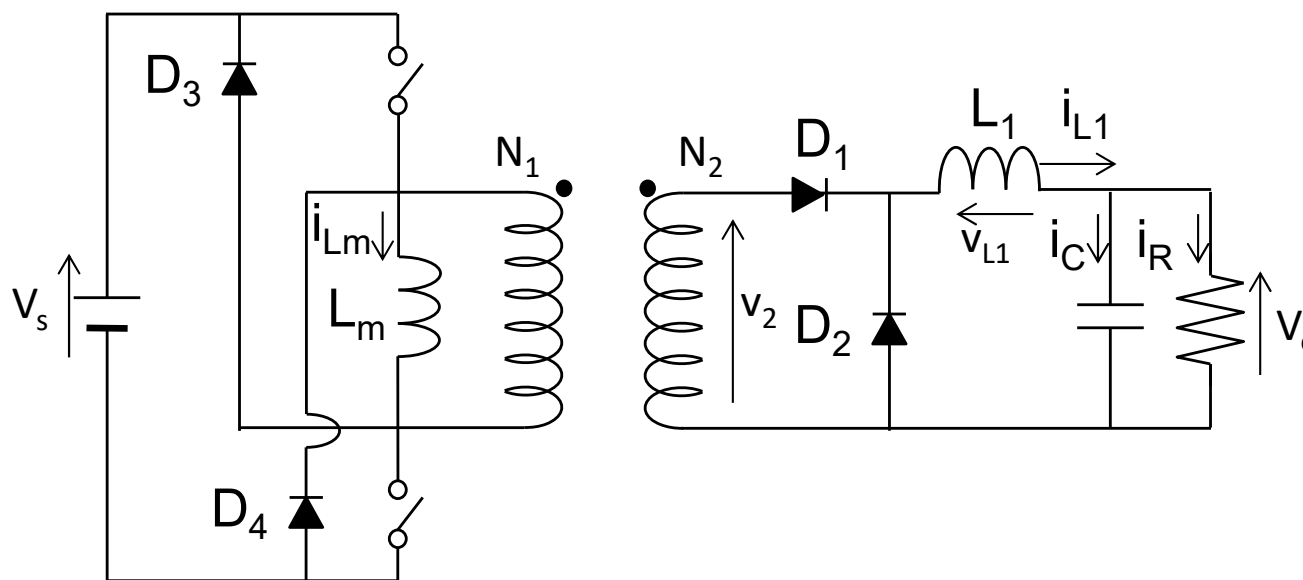
$$t = DT \frac{N_3}{N_1} < (1-D)T \quad \Rightarrow \quad DT \left(1 + \frac{N_3}{N_1} \right) < T \quad \Rightarrow \quad D < \frac{N_1}{N_1 + N_3}$$

フォワードコンバータ



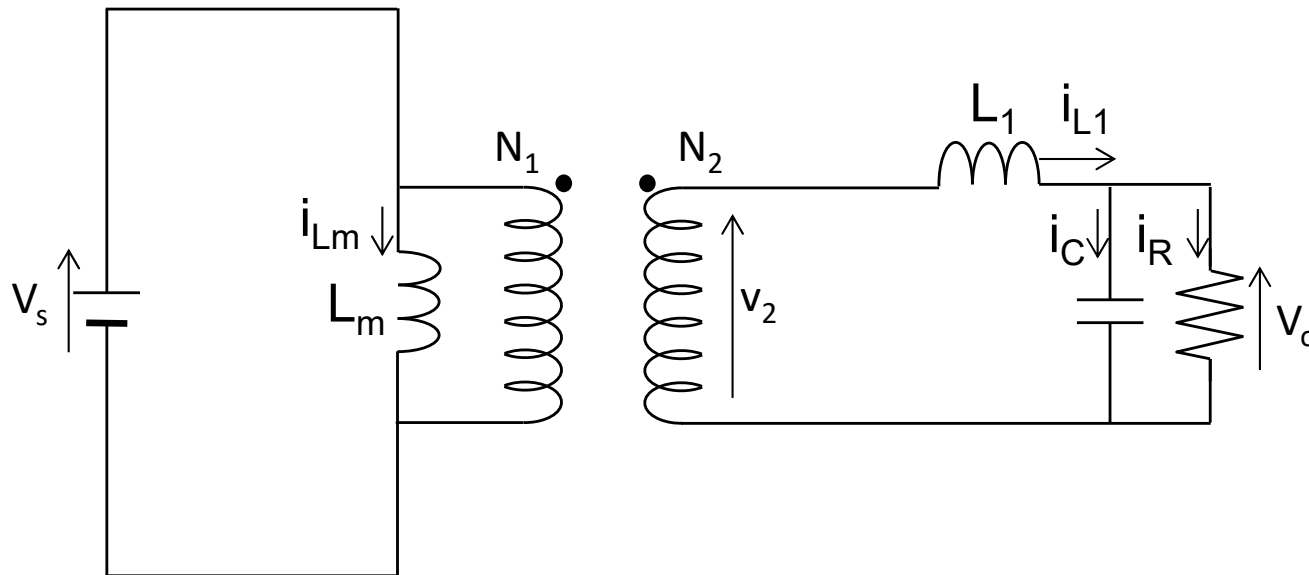
ダブルエンド形フォワードコンバータ

- フォワードコンバータの欠点
 - 磁化インダクタンスに蓄えられたエネルギーの解放のため、三次巻線が必要
- フォワードコンバータの回路
 - 2つのスイッチを同時にオンオフさせる



ダブルエンド形フォワードコンバータ

- フォワードコンバータの回路
 - スイッチオン時
 - 変圧器一次側に電源電圧 V_s 印加
 - 変圧器二次側に電圧発生D1オン, D2オフ。電力伝送
 - 変圧器磁化電流増加



ダブルエンド形フォワードコンバータ

- フォワードコンバータの回路

- スイッチオフ時

- D1オフし, 二次側に電流が流れない。D2オン環流

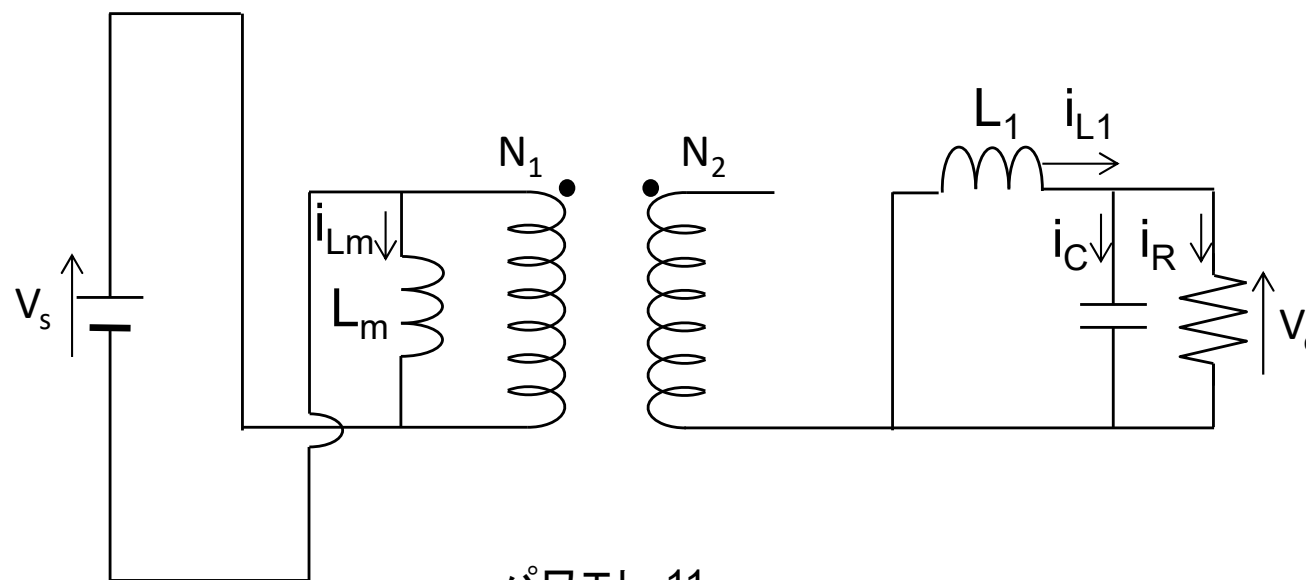
- 磁化電流がD3,D4オンし, 電源側に回生

- デューティ比0.5以下で磁化電流がリセットされる

- 出力電圧は, 原型と同じ

- スイッチに印加される電圧

$$V_s \left(1 + \frac{N_1}{N_3}\right) \quad \longrightarrow \quad V_s$$



プッシュプルコンバータ

- プッシュプルコンバータの回路

- センタタップ付トランス
全波整流回路と似ている

- SW1とSW2は独立に制御

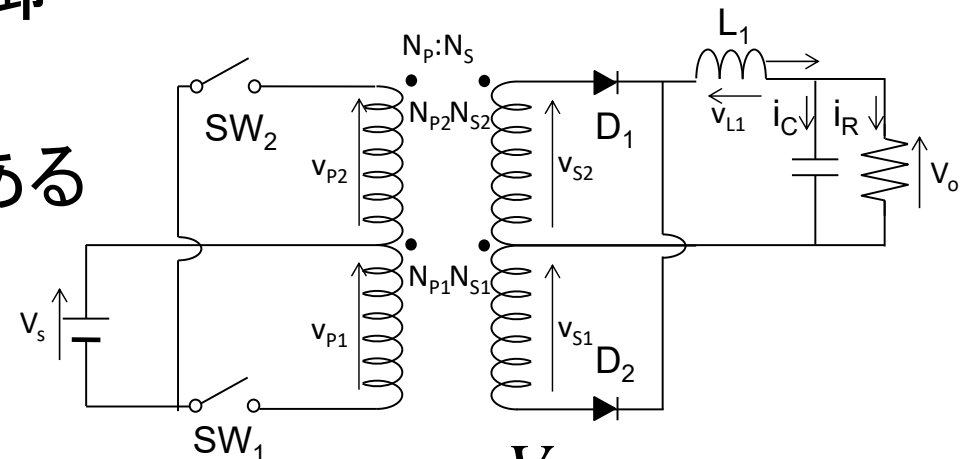
- 片方のみオン,
両方オフの動作モードがある

- 動作解析

- SW1オン, SW2オフ時

- 一次側巻線P1に電圧が印加される

- P1が他の巻線に発生する電圧



$$v_{p1} = V_S$$

$$v_{p2} = V_S$$

$$v_{s1} = v_{s2} = V_S \frac{N_S}{N_P} \quad \text{レ-11}$$

プッシュプルコンバータ

- 動作解析

- SW1オン, SW2オフ時

- D1:順バイアス, D2:逆バイアス

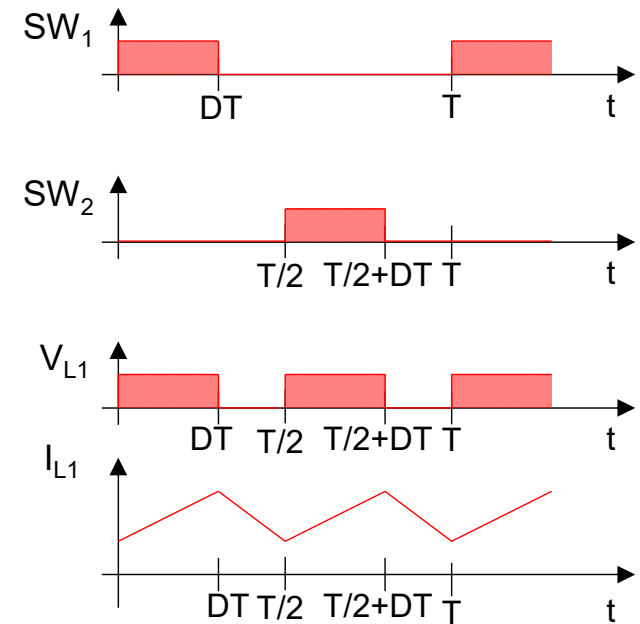
- 出力電流

- 出力電圧 V_o 一定として

$$v_{L_x} = v_x - V_o = \frac{N_s}{N_p} V_s - V_o$$

- オン中の電流増加分

$$\Delta i_{L_x D1on} = \frac{\frac{N_s}{N_p} V_s - V_o}{L_x} DT$$



プッシュプルコンバータ

- 動作解析

- SW1オフ, SW2オン時

- 一次側巻線P2に電圧が印加される

- P2が他の巻線に発生する電圧

$$v_{p2} = -V_S$$

$$v_{s1} = v_{s2} = -V_S \frac{N_S}{N_P}$$

$$v_{p1} = -V_S$$

- D1:逆バイアス, D2:順バイアス

- 出力電流

- 出力電圧 V_O 一定として

$$v_{L_x} = L_x \frac{d}{dt} i_{L_x} = -v_{s1} - V_O = \frac{N_S}{N_P} V_S - V_O$$

- オン中の電流増加分

$$\Delta i_{L_x D2on} = \frac{\frac{N_S}{N_P} V_S - V_O}{L_x} DT$$

プッシュプルコンバータ

- 動作解析

- SW1, SW2オフ時

- 一次側巻線に電流が流れない

- L_xに流れていた電流は瞬間的に止まらない

- D1, D2を順バイアスして電流を流す

- 2次巻線S1, S2に大きさが等しい逆向き電流が流れる

- 出力電流

- 出力電圧V_o一定として $v_{L_x} = L_x \frac{d}{dt} i_{L_x} = -V_o$

- オフ中の電流減少分

$$\Delta i_{L_x \text{ off}} = -\frac{V_o}{L_x} \left(\frac{1}{2} - D \right) T$$

プッシュプルコンバータ

- 動作解析

- 連続導通モードにおいて

L_x の電流は一周期毎に同じ値に戻る

$$\Delta i_{L_x D_{1on}} + \Delta i_{L_x off} = \frac{\frac{N_S}{N_P} V_S - V_O}{L_x} DT - \frac{V_O}{L_x} \left(\frac{1}{2} - D\right) T = 0$$

- 入出力電圧の関係 $V_O = 2 \frac{N_S}{N_P} V_S D$
- 出力電圧の脈動率

$$\frac{\Delta V_O}{V_O} = \frac{1-D}{8 \cdot 2^2 L_x c f^2} = \frac{1-D}{32 L_x c f^2}$$

バックコンバータと同様
但し、周期T/2

フルブリッジコンバータ

フルブリッジコンバータの回路

- SW1とSW2オン時

$$v_p = V_S$$

- SW3とSW4オン時

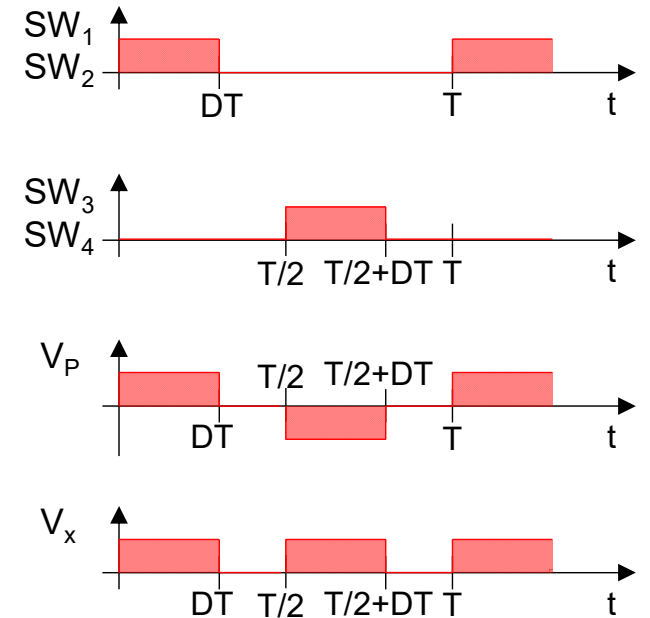
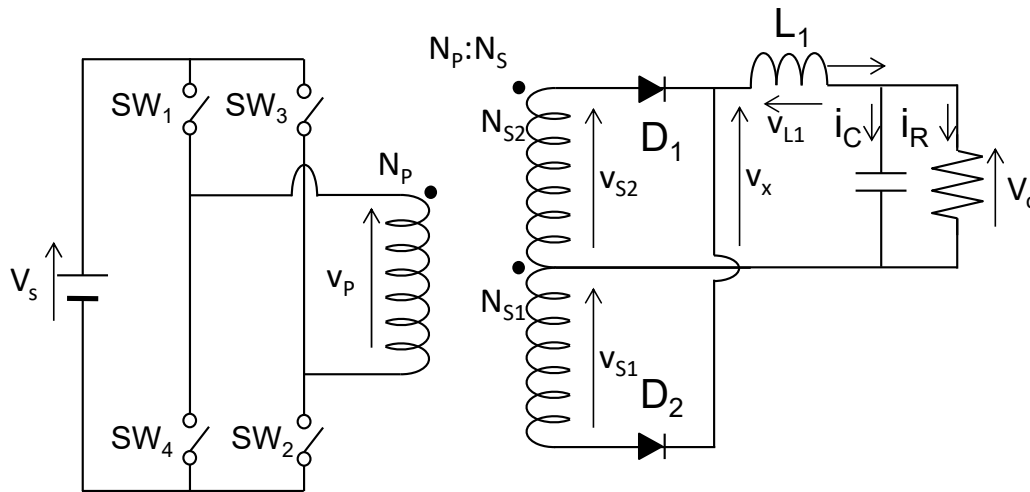
$$v_p = -V_S$$

- オフ時

$$v_p = 0$$

- 出力電圧

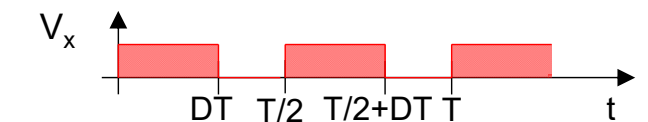
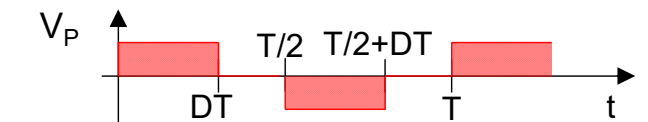
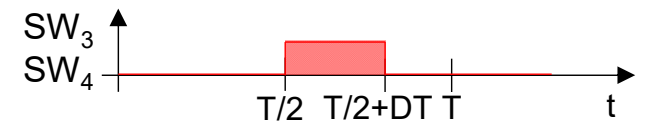
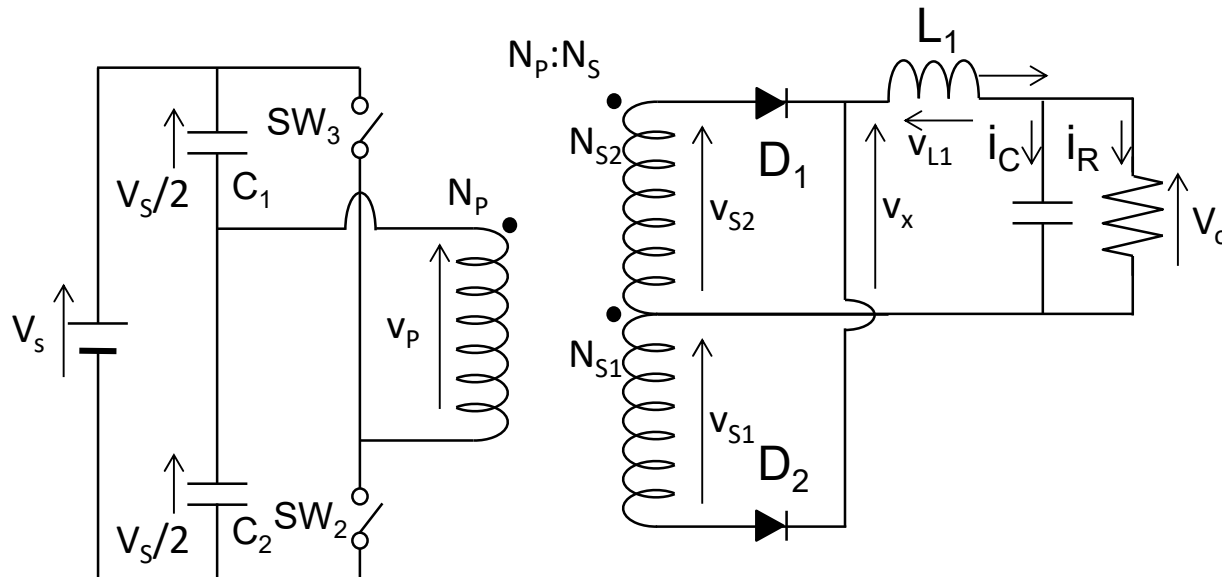
$$V_O = 2 \frac{N_S}{N_P} V_S D$$



プッシュプルコンバータと一次側が異なる
パワエレ-11

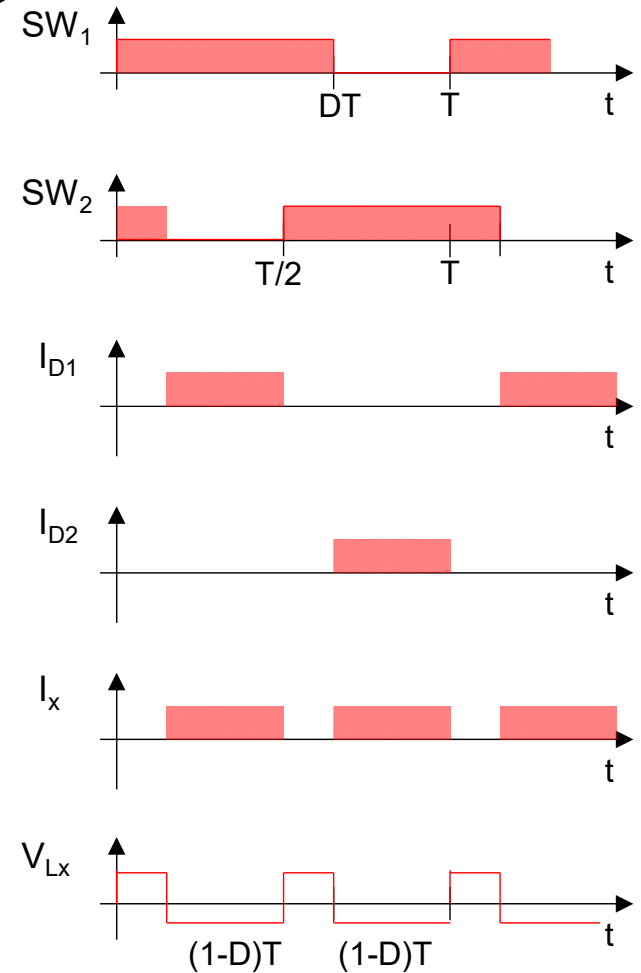
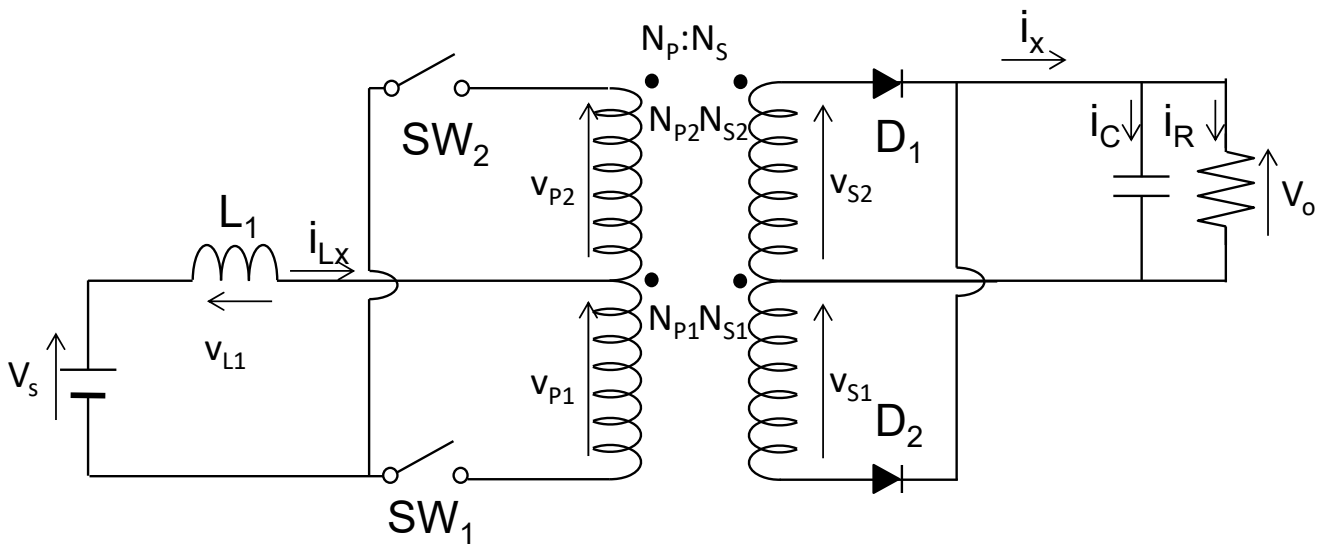
ハーフブリッジコンバータ

- 直流電源電圧をCで分割
- 動作はフルブリッジコンバータと同様
- 出力電圧 $V_O = \frac{N_S}{N_P} V_S D$



電流型変換器

- プッシュプルコンバータの変形
 - インダクタ L_x が入力側
 - 最低1ヶのSWがON
 - 2つONで電流分担



電流型変換器

- SW1-ON, SW2-OFF $\rightarrow (1-D)T$

$$i_{D1} = I_{Lx} \frac{N_p}{N_s} \quad v_{p1} = V_o \frac{N_p}{N_s} \quad v_{Lx} = V_s - v_{p1} = V_s - V_o \frac{N_p}{N_s}$$

$$v_{sw2} = v_{p1} + v_{p2} = 2V_o \frac{N_p}{N_s}$$

- SW1-OFF, SW2-ON $\rightarrow (1-D)T$

$$i_{D2} = I_{Lx} \frac{N_p}{N_s} \quad v_{p2} = V_o \frac{N_p}{N_s} \quad v_{Lx} = V_s - V_o \frac{N_p}{N_s}$$

$$v_{sw1} = v_{p1} + v_{p2} = 2V_o \frac{N_p}{N_s}$$

- SW1-ON, SW2-ON $\rightarrow T-2(1-D)T=(2D-1)T$

$$v_{p1} = v_{p2} = 0 \quad v_{Lx} = V_s$$

- 平均 $v_{Lx} = V_s(2D-1)T + \left[V_s - V_o \frac{N_p}{N_s} \right] 2(1-D)T = 0$

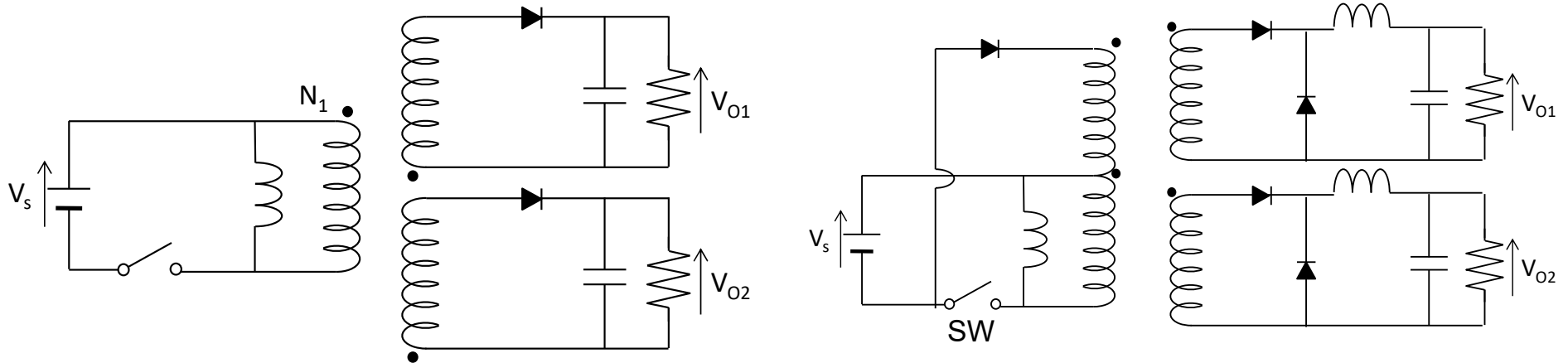
$$V_o = \frac{V_s}{2(1-D)} \frac{N_p}{N_s} \quad \begin{array}{l} \text{ブーストコンバータ同様} \\ \text{連続導通とするには } D > 0.5 \end{array}$$

多出力変換器

変圧器の二次巻線を複数化

フライバックコンバータ

フォワードコンバータ



フィードバック制御は全部に影響する

絶縁型コンバータの特徴

- フライバックコンバータ
 - 回路構成簡単。部品点数小。小電力向～150W
 - 電力が応じて鉄心が大きくなる。
 - 素子の耐圧 $2V_s$
- フォワードコンバータ
 - 中電力向150～500W
 - トランジスタ数1。変圧器鉄心は小
 - 素子耐圧高い(ダブルエンド型では半減)
 - フィルタリアクトル要
 - トランジスタのドライバを浮かす必要あり(ダブルエンド)

絶縁型コンバータの特徴

- **プッシュプルコンバータ**
 - 中電力向
 - トランジスタのソース共通
 - 変圧器鉄心は小(両方向に励磁)
 - 素子耐圧高い
 - 直流で不平衡があると鉄心飽和
- **ハーフブリッジコンバータ**
 - プッシュプルと同様。素子耐圧半分 V_s
- **フルブリッジコンバータ**
 - 大電力向(500~1500W)
 - 素子耐圧 V_s
 - トランジスタ数多
 - ドライブ回路を浮かす

スイッチング損失低減はソフトスイッチング化するしかない