

# 応用電力変換工学

舟木剛

第5回 本日のテーマ  
交流-直流変換  
半端整流回路

平成16年11月17日

# 交直変換

## 半波整流回路

- 整流器(Rectifier)とは
  - 交流を直流に変換する
- 半波整流器は
  - 小電力用途
    - 入力電源側の平均電流が零にならない
  - あんまり使われていない
  - 全波整流回路の基本回路
  - 変圧器が直流偏磁しやすい

変圧器の負荷電流に直流分を含むと、その直流分により、鉄心が一方向に磁化する。これにより、鉄心の磁束密度の増大、損失の増加、局部加熱、電磁騒音の増加等が生じる。

# 抵抗負荷に接続された半波整流回路

- 交流電源とダイオード・抵抗で構成される半波整流回路
  - 回路の絵
  - 入力電圧・出力電圧・電流波形の絵と動作の説明
  - 正弦波を半波整流した出力直流電圧は
    - 半波正弦波の平均値

$$V_O = V_{avg} = \frac{1}{2\pi} \int_0^\pi V_m \sin \omega t d\omega t = \frac{V_m}{\pi}$$

– 出力直流電流

$$I = \frac{V_O}{R} = \frac{V_m}{\pi R}$$

# 半波整流回路に接続された 抵抗負荷での消費電力

- 交流電源に接続された抵抗負荷の消費電力
  - 実効値で表すことができる

$$P = I_{rms}^2 R = \frac{V_{rms}^2}{R}$$

- 半波整流された電圧の実効値は

$$V_{rms} = \sqrt{\frac{1}{2\pi} \int_0^\pi [V_m \sin \omega t]^2 d\omega t} = \frac{V_m}{2}$$

- 電流の実効値は

$$I_{rms} = \frac{V_{rms}}{R} = \frac{V_m}{2R}$$

# 半波整流回路出力電圧

- フーリエ級数展開  $v(t) = a_0 + \sum_{n=1}^{\infty} [a_n \cos n\omega_0 t + b_n \sin n\omega_0 t]$

$$a_0 = \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} v(t) dt = \frac{1}{T} \left[ \int_{-\frac{T}{2}}^0 0 dt + \int_0^{\frac{T}{2}} V_m \sin \omega_0 t dt \right] = \frac{V_m}{\omega_0 T} [\cos \omega_0 t]_0^{\frac{T}{2}} = \frac{V_m}{\pi}$$

$$a_n = \frac{2}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} f(t) \cos n\omega_0 t dt = \frac{2}{T} \left[ \int_0^{\frac{T}{2}} V_m \sin \omega_0 t \cos n\omega_0 t dt \right] = \frac{2}{T} \left[ \int_0^{\frac{T}{2}} \frac{V_m}{2} \{ \sin(1-n)\omega_0 t + \sin(1+n)\omega_0 t \} dt \right]$$

$$= \frac{V_m}{\omega_0 T} \left[ \frac{\cos(1-n)\omega_0 t}{1-n} + \frac{\cos(1+n)\omega_0 t}{1+n} \right]_0^{\frac{T}{2}} = \frac{V_m}{2\pi} \left[ \frac{\cos(1-n)\pi - 1}{1-n} + \frac{\cos(1+n)\pi - 1}{1+n} \right]$$

$$= \frac{V_m}{2\pi} \left[ \frac{\cos(1+n)\pi - 1}{1-n} + \frac{\cos(1+n)\pi - 1}{1+n} \right] = \frac{V_m}{2\pi} \frac{1+n+1-n}{(1-n)(1+n)} [\cos(1+n)\pi - 1]$$

$$= \frac{V_m}{2\pi} \frac{2}{(1-n)(1+n)} [\cos(1+n)\pi - 1] = \frac{V_m}{\pi(1-n^2)} [\cos(1+n)\pi - 1]$$

$$a_n = \begin{cases} 0 & n = 1, 3, 5, \dots \\ \frac{-2V_m}{\pi(1-n^2)} & n = 2, 4, 6, \dots \end{cases}$$

# 半波整流回路出力電圧

## • フーリエ級数展開つづき

$$b_n = \frac{2}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} v(t) \sin n\omega_0 t dt = \frac{2}{T} \left[ \int_0^{\frac{T}{2}} V_m \sin \omega_0 t \sin n\omega_0 t dt \right] = \frac{2}{T} \left[ \int_0^{\frac{T}{2}} \frac{V_m}{2} \{ \cos(1-n)\omega_0 t - \cos(1+n)\omega_0 t \} dt \right]$$

$$\begin{aligned} &= \frac{V_m}{\omega_0 T} \left[ \frac{\sin(1-n)\omega_0 t}{1-n} - \frac{\sin(1+n)\omega_0 t}{1+n} \right]_0^{\frac{T}{2}} = \frac{V_m}{2\pi} \left[ \frac{\sin(1-n)\pi}{1-n} - \frac{\sin(1+n)\pi}{1+n} \right] \\ &= \frac{V_m}{2\pi} \left[ \frac{\sin(1-n)\pi}{1-n} - \frac{\sin(1+n)\pi}{1+n} \right] \end{aligned}$$

$$b_n = \begin{cases} \frac{V_m}{2\pi} \left[ \frac{\sin(1-n)\pi}{1-n} \right] = \frac{V_m\pi}{2\pi} = \frac{V_m}{2} & n = 1 \\ 0 & n = 2, 3, 4 \dots \end{cases}$$

$$v(t) = \frac{V_m}{\pi} + \frac{V_m}{2} \cos \omega_0 t - \sum_{n=2,4,6\dots}^{\infty} \frac{2V_m}{\pi(1-n^2)} \cos n\omega_0 t$$

直流と基本波以外は  
偶数次調波

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

- 一般的な負荷形態
  - 回路の絵
  - 入力電圧・出力電圧・電流波形の絵と動作の説明
  - ダイオードが導通している時のKVL

$$V_m \sin \omega t = Ri + L \frac{di}{dt}$$

- 導通していないときは零
- 出力電流を求めよう!!
  - ラプラス変換

$$V_m \frac{\omega}{s^2 + \omega^2} = RI(s) + L[sI(s) - i_0]$$

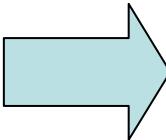
- 不連続導通の場合、電流初期値は0

$$V_m \frac{\omega}{s^2 + \omega^2} = RI + sLI = I(R + sL)$$

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

$$\begin{aligned}I &= \frac{V_m \omega}{(R + sL)(s^2 + \omega^2)} = V_m \omega \left[ \frac{a}{R + sL} + \frac{bs + c}{s^2 + \omega^2} \right] \\&= V_m \omega \frac{a(s^2 + \omega^2) + (bs + c)(R + sL)}{(R + sL)(s^2 + \omega^2)} \\&= V_m \omega \frac{s^2(a + bL) + s(bR + cL) + (a\omega^2 + cR)}{(R + sL)(s^2 + \omega^2)}\end{aligned}$$

$$\begin{cases} a + bL = 0 \\ bR + cL = 0 \\ a\omega^2 + cR = 1 \end{cases}$$



$$\begin{cases} a = \frac{L^2}{\omega^2 L^2 + R^2} \\ b = \frac{-L}{\omega^2 L^2 + R^2} \\ c = \frac{R}{\omega^2 L^2 + R^2} \end{cases}$$

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

$$\begin{aligned} I &= V_m \omega \left[ \frac{L^2}{\omega^2 L^2 + R^2} \frac{1}{R + sL} + \frac{1}{\omega^2 L^2 + R^2} \frac{-Ls + R}{s^2 + \omega^2} \right] \\ &= V_m \left[ \frac{\omega L}{\omega^2 L^2 + R^2} \frac{1}{\frac{R}{L} + s} + \frac{R}{\omega^2 L^2 + R^2} \frac{-\frac{\omega L}{R} s + \omega}{s^2 + \omega^2} \right] \\ &= V_m \frac{1}{\sqrt{\omega^2 L^2 + R^2}} \left[ \frac{\omega L}{\sqrt{\omega^2 L^2 + R^2}} \frac{1}{\frac{R}{L} + s} + \frac{-\frac{\omega L}{\sqrt{\omega^2 L^2 + R^2}} s + \omega \frac{R}{\sqrt{\omega^2 L^2 + R^2}}}{s^2 + \omega^2} \right] \end{aligned}$$

$$Z = \sqrt{\omega^2 L^2 + R^2} \quad \cos \theta = \frac{R}{Z} \quad \sin \theta = \frac{\omega L}{Z} \quad \tau = \frac{L}{R}$$

$$I = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin \theta \frac{1}{\frac{1}{\tau} + s} + \frac{-s \sin \theta + \omega \cos \theta}{s^2 + \omega^2} \right]$$

$$i(t) = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin \theta e^{-\frac{t}{\tau}} + \sin(\omega t - \theta) \right]$$

連続導通となる条件

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

## 連續導通となる条件

- 初期値付

$$V_m \frac{\omega}{s^2 + \omega^2} = RI(s) + L[sI(S) - i_0]$$

$$\begin{aligned} I &= \frac{V_m \omega}{(R + sL)(s^2 + \omega^2)} + \frac{L i_0}{R + sL} \\ &= \frac{V_m}{Z} \left[ \sin \theta \frac{1}{\frac{1}{\tau} + s} + \frac{-s \sin \theta + \omega \cos \theta}{s^2 + \omega^2} \right] + \frac{i_0}{\frac{1}{\tau} + s} \end{aligned}$$

$$Z = \sqrt{\omega^2 L^2 + R^2} \quad \cos \theta = \frac{R}{Z} \quad \sin \theta = \frac{\omega L}{Z} \quad \tau = \frac{L}{R}$$

$$i(t) = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin \theta e^{-\frac{t}{\tau}} + \sin(\omega t - \theta) \right] + i_0 e^{-\frac{t}{\tau}}$$

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

## 連続導通となる条件

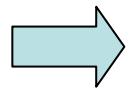
- 境界条件  $i\left(\frac{2\pi}{\omega}\right) = i_0$

$$i_0 = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin \theta e^{-\frac{2\pi}{\omega\tau}} + \sin(2\pi - \theta) \right] + i_0 e^{-\frac{2\pi}{\omega\tau}}$$

$$i_0 \left(1 - e^{-\frac{2\pi}{\omega\tau}}\right) = -\frac{V_m}{Z} \sin \theta \left(1 - e^{-\frac{2\pi}{\omega\tau}}\right)$$

$$i_0 = -\frac{V_m}{Z} \sin \theta$$

- $i_0 \geq 0$  となるには  $\sin \theta \leq 0$
- $R \leq 0$  でないと連続導通にならない。



連続導通は無理

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

## 直流電流(出力電流)

- ダイオードの導通期間は  $\pi$  以上(時間角)
  - 導通期間の終了付近では電源電圧は負
  - 導通期間が終る角度  $\beta$  (消弧角)  $\beta > \pi$ 
    - 導通終了時電流は零

$$i = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin(\beta - \theta) + \sin \theta e^{-\frac{\beta}{\omega \tau}} \right] = 0$$
$$\sin(\beta - \theta) + \sin \theta e^{-\frac{\beta}{\omega \tau}} = 0 \quad \rightarrow \text{解析的には求まらない}$$

– 出力電流平均値  $I_{avg} = \frac{1}{2\pi} \int_0^\beta i d\omega t$

– 出力電流実効値  $I_{rms} = \sqrt{\frac{1}{2\pi} \int_0^\beta i^2 d\omega t}$

# 起電力つき誘導負荷に接続された 半波整流回路

- 電動機負荷等における逆起電力等
  - 回路図
  - 入力電圧・出力電圧・電流波形の絵と動作の説明
  - 起電圧があると導通開始時点が変わる
    - 導通開始点  $\alpha$  が求まる

$$V_m \sin \alpha = V_{dc} \quad \rightarrow \quad \alpha = \sin^{-1} \frac{V_{dc}}{V_m}$$

- ダイオードが導通している時のKVL

$$V_m \sin \omega t = Ri + L \frac{di}{dt} + V_{dc}$$

- 導通していないときは零

# 起電力付誘導負荷に接続された 半波整流回路

- 時間の原点を  $t' = t - \frac{\alpha}{\omega}$  にずらして考える

$$V_m \sin(\omega t' + \alpha) = Ri + L \frac{di}{dt'} + V_{dc}$$

$$V_m \frac{s \sin \alpha + \omega \cos \alpha}{s^2 + \omega^2} = RI + L \left( sI - i_0' \right) + \frac{V_{dc}}{s}$$

- 不連続導通を考える  $i_0' = 0$

$$V_m \frac{s \sin \alpha + \omega \cos \alpha}{s^2 + \omega^2} = RI + sLI + \frac{V_{dc}}{s}$$

$$I = V_m \frac{s \sin \alpha + \omega \cos \alpha}{(R + sL)(s^2 + \omega^2)} + \frac{V_{dc}}{(R + sL)s}$$

# 起電力付誘導負荷に接続された半波整流回路

$$\begin{aligned}
 \frac{s}{(R+sL)(s^2+\omega^2)} &= \frac{a}{R+sL} + \frac{bs+c}{s^2+\omega^2} \\
 &= \frac{a(s^2+\omega^2) + (bs+c)(R+sL)}{(R+sL)(s^2+\omega^2)} \\
 &= \frac{s^2(a+bL) + s(bR+cL) + (a\omega^2+cR)}{(R+sL)(s^2+\omega^2)}
 \end{aligned}$$

$$\left\{
 \begin{array}{l}
 a+bL=0 \\
 bR+cL=1 \\
 a\omega^2+cR=0
 \end{array}
 \right. \xrightarrow{\text{ }} \left\{
 \begin{array}{l}
 a = \frac{-RL}{\omega^2L^2+R^2} \\
 b = \frac{R}{\omega^2L^2+R^2} \\
 c = \frac{L\omega^2}{\omega^2L^2+R^2}
 \end{array}
 \right. \quad \begin{aligned}
 \frac{s}{(R+sL)(s^2+\omega^2)} &= \frac{-RL}{\omega^2L^2+R^2} \frac{1}{R+sL} + \frac{1}{\omega^2L^2+R^2} \frac{sR+L\omega^2}{s^2+\omega^2} \\
 &= \frac{1}{Z} \left[ -\cos\theta \frac{1}{\frac{1}{\tau}+s} + \frac{s\cos\theta + \omega\sin\theta}{s^2+\omega^2} \right]
 \end{aligned}$$

# 起電力付誘導負荷に接続された半波整流回路

$$\begin{aligned} I &= V_m \frac{s \sin \alpha + \omega \cos \alpha}{(R + sL)(s^2 + \omega^2)} + \frac{V_{dc}}{(R + sL)s} \\ &= V_m \left\{ \frac{\sin \alpha}{Z} \left[ -\cos \theta \frac{1}{\frac{1}{\tau} + s} + \frac{s \cos \theta + \omega \sin \theta}{s^2 + \omega^2} \right] + \frac{\cos \alpha}{Z} \left[ \sin \theta \frac{1}{\frac{1}{\tau} + s} + \frac{-s \sin \theta + \omega \cos \theta}{s^2 + \omega^2} \right] \right\} \\ &\quad + \frac{V_{dc}}{R} \left( \frac{1}{\frac{1}{\tau} + s} - \frac{1}{s} \right) \\ &= \frac{V_m}{Z} \left[ \frac{\sin(-\alpha + \theta)}{\frac{1}{\tau} + s} + \frac{-s \sin(-\alpha + \theta) + \omega \cos(-\alpha + \theta)}{s^2 + \omega^2} \right] + \frac{V_{dc}}{R} \left( \frac{1}{\frac{1}{\tau} + s} - \frac{1}{s} \right) \\ i(t') &= \frac{V_m}{Z} \left[ \sin(-\alpha + \theta) e^{-\frac{t'}{\tau}} + \sin(\omega t' + \alpha - \theta) \right] + \frac{V_{dc}}{R} \left( e^{-\frac{t'}{\tau}} - 1 \right) \\ i(t) &= \frac{V_m}{Z} \left[ \sin(-\alpha + \theta) e^{-\frac{t-\frac{\alpha}{\omega}}{\tau}} + \sin(\omega t - \theta) \right] + \frac{V_{dc}}{R} \left( e^{-\frac{t-\frac{\alpha}{\omega}}{\tau}} - 1 \right) \end{aligned}$$

# 起電力つき誘導負荷に接続された半波整流回路

– 導通終了する消弧角  $\beta$

$$i\left(\frac{\beta}{\omega}\right) = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin(\alpha + \theta) e^{-\frac{\beta-\alpha}{\omega\tau}} + \sin(\beta - \theta) \right] + \frac{V_{dc}}{R} \left( e^{-\frac{\beta-\alpha}{\omega\tau}} - 1 \right) = 0$$

$$i(\beta) = \frac{V_m}{Z} \sin(\beta - \theta) - \frac{V_{dc}}{R} + \left[ -\frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) + \frac{V_{dc}}{R} \right] e^{\frac{\alpha-\beta}{\omega\tau}} = 0$$

$$\frac{V_m}{Z} [\sin(\beta - \theta) - \sin(\alpha - \theta)] = \frac{V_{dc}}{R} \left( 1 - e^{\frac{\alpha-\beta}{\omega\tau}} \right)$$

# 起電力つき誘導負荷に接続された半波整流回路

- 出力電流平均値

$$I_{avr} = \frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{\beta} id\omega t$$

- 出力電流実効値

$$I_{rms} = \sqrt{\frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{\beta} i^2 d\omega t}$$

- 抵抗で消費される電力

$$P_R = I_{rms}^2 R$$

- 出力電流平均値

$$I_{avr} = \frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{\beta} id\omega t$$

- 直流起電力に吸収される電力

$$P_{dc} = V_{dc} I$$

- 交流電源の出力電力

$$P_{ac} = I_{rms}^2 R + V_{dc} I$$

# 起電力つきLに接続された半波整流回路(直流の充電)

- 回路図

- 電源抵抗は無視

- KVL

$$V_m \sin \omega t = L \frac{di}{dt} + V_{dc}$$

$$\frac{di}{dt} = \frac{V_m \sin \omega t - V_{dc}}{L}$$

$$i = \frac{1}{L} \int_{\frac{\alpha}{\omega}}^t V_m \sin \omega t dt - \frac{1}{L} \int_{\frac{\alpha}{\omega}}^t V_{dc} dt$$

$$i = \begin{cases} \frac{V_m}{\omega L} (\cos \alpha - \cos \omega t) + \frac{V_{dc}}{\omega L} (\alpha - \omega t) & \alpha \leq \omega t \leq \beta \\ 0 & \omega t < \alpha, \beta < \omega t \end{cases}$$

# コンデンサ入力形半波整流回路

- 回路図

- RC並列負荷

- Cは脈動電圧の軽減(フィルタ)に使用

- ダイオード・オン時は、電源電圧と出力電圧が同じ

$$v = V_m \sin \omega t$$

- Cが充電される

- ダイオード・オフ時は出力電圧は、RCの時定数で指数関数的に減少

$$v = V_\theta e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}}$$

- オフ時点の電圧  $V_\theta = V_m \sin \theta$

# コンデンサ入力形半波整流回路

ダイオードのオフ時点を求める

- 電源電圧の電圧低下率がRC回路の時定数で決まる電圧低下率より小さくなるとダイオードがオフする

- 電源電圧変化率  $\frac{d}{dt}V_m \sin \omega t = \omega V_m \cos \omega t$

- RC回路の電圧低下率  $\frac{d}{dt}v = \frac{d}{dt} \left[ V_\theta e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}} \right] = -\frac{1}{RC} V_\theta e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}}$

- オフの時点で両者は等しい

$$\omega V_m \cos \omega t = -\frac{1}{RC} V_\theta e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}} = -\frac{1}{RC} V_m \sin \theta e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}}$$

$$\omega t = \theta \quad \Rightarrow \quad \omega V_m \cos \theta = -\frac{1}{RC} V_m \sin \theta e^{-\frac{\theta - \theta}{\omega RC}} = -\frac{1}{RC} V_m \sin \theta$$

$$\tan \theta = -\omega RC$$

$$\theta = \tan^{-1}(-\omega RC) = -\tan^{-1}(\omega RC) + \pi$$

# コンデンサ入力形半波整流回路

ダイオードのオン時点を求める

- 電源電圧とRC回路の電圧が等しくなる時点 $\alpha$ （次の周期）でオン
  - 電源電圧
  - RC回路の電圧

$$V_m \sin \omega t$$

$$V_m \sin \theta e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}}$$

– オンの時点で両者は等しい

$$V_m \sin(2\pi + \alpha) = V_m \sin \theta e^{-\frac{2\pi + \alpha - \theta}{\omega RC}} \quad \rightarrow \quad \sin \alpha - \sin \theta e^{-\frac{2\pi + \alpha - \theta}{\omega RC}} = 0$$

- 数値解析で求める必要あり

# コンデンサ入力形半波整流回路

出力電流

- 負荷抵抗電流

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

- コンデンサ電流

$$i_C = C \frac{d}{dt} v_o = \begin{cases} -\frac{V_m \sin \theta}{RC} e^{-\frac{\omega t - \theta}{\omega RC}} & off \\ \omega C V_m \cos \omega t & on \end{cases}$$

- 電源電流

$$i_S = i_D = i_R + i_C$$

- ピーク値

$$i_{S,peak} = \omega C V_m \cos \alpha + \frac{V_m \sin \alpha}{R}$$

- コンデンサ電流(ターンオン時)  $i_{C,peak} = \omega C V_m \cos(2\pi + \alpha)$

- 負荷抵抗電流

$$i_R(2\pi + \alpha) = \frac{V_m \sin(2\pi + \alpha)}{R} = \frac{V_m \sin \alpha}{R}$$

# コンデンサ入力形半波整流回路

## 電圧脈動

- 最大電圧  $V_m$
- 最小電圧
  - ダイオードのターンオン時点  $V_m \sin(2\pi + \alpha) = V_m \sin \alpha$
- 出力電圧変化  $\Delta V_O = V_m - V_m \sin \alpha = V_m(1 - \sin \alpha)$ 
  - Cを大きいとして近似
    - ターンオフ時点  $\theta \cong \frac{\pi}{2}$   $V_m \cong V_\theta$
    - ターンオン時点

$$v_O(2\pi + \alpha) \cong V_m e^{-\frac{2\pi + \frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2}}{\omega RC}} = V_m e^{-\frac{2\pi}{\omega RC}}$$

$$\Delta V_O = V_m - V_m \sin \alpha \cong V_m \left(1 - e^{-\frac{2\pi}{\omega RC}}\right) \cong V_m \frac{2\pi}{\omega RC} = \frac{V_m}{fRC} \quad \text{但し} \quad e^{-\frac{2\pi}{\omega RC}} \cong 1 - \frac{2\pi}{\omega RC}$$

# 半波整流回路の点弧制御

• RL 負荷 絵

$$i = i_f + i_n = \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) + A e^{-\frac{t}{\tau}}$$

–  $\omega t = \alpha$  で電流値零(点弧)  $i(\alpha) = \frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) + A e^{-\frac{\alpha}{\omega\tau}} = 0$

$$A = -\frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) e^{\frac{\alpha}{\omega\tau}}$$

$$i = \begin{cases} \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) - \frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) e^{\frac{\alpha - \omega t}{\omega\tau}} & \alpha \leq \omega t \leq \beta \\ 0 & 0 \leq \omega t \leq \alpha, \beta \leq \omega t \leq 2\pi \end{cases}$$

–  $\omega t = \beta$  で電流値零(消弧)

$$i(\beta) = \frac{V_m}{Z} \sin(\beta - \theta) - \frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) e^{\frac{\alpha - \beta}{\omega\tau}} = 0$$

# 半波整流回路の点弧制御

- RL 負荷起電力付 絵

- $\omega t = \alpha_{\min}$  で点弧可  $\alpha_{\min} = \sin^{-1} \frac{V_{dc}}{V_m}$
- 電流

$$i = \begin{cases} \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) - \frac{V_{dc}}{R} - \frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) e^{\frac{\alpha - \omega t}{\omega \tau}} & \alpha \leq \omega t \leq \beta \\ 0 & 0 \leq \omega t \leq \alpha, \beta \leq \omega t \leq 2\pi \end{cases}$$

$$A = \left[ -\frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) + \frac{V_{dc}}{R} \right] e^{\frac{\alpha}{\omega \tau}}$$

- $\omega t = \beta$  で電流値零(消弧)

$$i(\beta) = \frac{V_m}{Z} \sin(\beta - \theta) - \frac{V_{dc}}{R} - \frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) e^{\frac{\alpha - \beta}{\omega \tau}} = 0$$

# 転流

環流ダイオード付半波整流回路

- 回路図

- 整流用ダイオードと環流ダイオードは同時にオンしない
  - 電源電圧 $v_s$ が正の時
    - D1オン, D2オフ
    - 電源電圧は負荷電圧と等しい
  - 電源電圧 $v_s$ が負の時
    - D1オフ, D2オン
    - 負荷電圧零

- 導通しているダイオードが切り替わっていく

# 転流

環流ダイオード付半波整流回路

- 電源にリアクタンスが含まれている場合 絵
  - 環流ダイオードがあると転流時重なりが発生
    - 負荷インダクタンス大
    - $t=0$ でD1オフ, D2オン
    - $t=0$ でD1オン, 電源LのためD2はすぐにオフできない
      - D1,D2が同時にオンしている期間→転流重なり
      - 転流とは, あるスイッチに流れている電流を他のスイッチに流す動作
      - 電源Lに印加されている電圧  $v_{Ls} = V_m \sin \omega t$
      - 電源電流

$$i_s = \frac{1}{\omega L_s} \int_0^t v_{Ls} dt + i_s(0) = \frac{1}{\omega L_s} \int_0^t V_m \sin \omega t dt + 0 = \frac{V_m}{\omega L_s} [1 - \cos \omega t]$$

# 転流

## 環流ダイオード付半波整流回路

– ダイオードD2の電流

$$i_{D2} = i_L - i_S = i_L - \frac{V_m}{\omega L_S} [1 - \cos \omega t]$$

– 転流終了時, D2の電流は0となる

$$i_{D2}(u) = i_L - \frac{V_m}{\omega L_S} [1 - \cos u] = 0$$

$$u = \cos^{-1} \left( 1 - \frac{I_L \omega L_S}{V_m} \right)$$

– 転流重なりにより, 出力電圧が減少する

$$V_o = \frac{1}{2\pi} \int_u^\pi V_m \sin \omega t dt = \frac{V_m}{2\pi} [1 + \cos u] = \frac{V_m}{\pi} \left[ 1 - \frac{I_L \omega L_S}{2V_m} \right]$$

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

別解

- 一般的な負荷形態
  - 回路の絵
  - 入力電圧・出力電圧・電流波形の絵と動作の説明
  - ダイオードが導通している時のKVL

$$V_m \sin \omega t = Ri + L \frac{di}{dt}$$

- 導通していないときは零
- 電流(解)を分解して考える(周期定常状態)
  - ダイオードが無い場合の部分(定常解)
  - 電源を考えない場合の解(過渡解)

$$i = i_f + i_n$$

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

別解

- ダイオードがオンのとき
  - 定常解

$$i_f = \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta)$$

但し

$$Z = \sqrt{R^2 + (\omega L)^2}$$

$$\theta = \tan^{-1} \frac{\omega L}{R}$$

- 過渡解

$$0 = Ri + L \frac{di}{dt} \quad \rightarrow \quad i_n = A e^{-\frac{t}{\tau}} \quad \text{の形}$$

$$i = \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) + A e^{-\frac{t}{\tau}}$$

# 誘導負荷に接続された半波整流回路

別解

- 初期値をあわす(境界条件)
  - 電流の初期値は零

$$i(0) = \frac{V_m}{Z} \sin(0 - \theta) + Ae^0 = 0$$

$$A = -\frac{V_m}{Z} \sin(-\theta) = \frac{V_m}{Z} \sin \theta$$

$$i = \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) + \frac{V_m}{Z} \sin \theta e^{-\frac{t}{\tau}} = \frac{V_m}{Z} \left[ \sin(\omega t - \theta) + \sin \theta e^{-\frac{t}{\tau}} \right]$$

# 起電力つき誘導負荷に接続された半波整流回路

別解

- 電流(解)を強制・自由応答に分解して考える

$$i = i_f + i_n$$

$$i_f = \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) - \frac{V_{dc}}{R} \quad i_n = A e^{-\frac{t}{\tau}}$$

- 導通期間が始まる角度  $\alpha$
- 導通期間が終わる角度  $\beta$

$$i = \begin{cases} \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \theta) - \frac{V_{dc}}{R} + A e^{-\frac{t}{\tau}} & \alpha \leq \omega t \leq \beta \\ 0 & 0 \leq \omega t \leq \alpha, \beta \leq \omega t \leq 2\pi \end{cases}$$

# 起電力つき誘導負荷に接続された半波整流回路

別解

- 自然応答
  - 自由応答, 初期状態応答, 同次応答, 不強制応答とも言う
  - システムにエネルギーを与え, 取り除いたときの応答
- 強制応答
  - 定期的に作用する力によるシステムの応答
- 強制システムでは自由応答・強制応答は同時に存在する
  - 和応答とも言う
- 同次形の微分方程式を同次解と特性解で表す

# 起電力つき誘導負荷に接続された半波整流回路

別解

- 角度  $\alpha$  で電流は流れ始めるところから,  $A$ を求める

$$i(\alpha) = \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \alpha) - \frac{V_{dc}}{R} + A e^{-\frac{\alpha}{\omega\tau}} = 0$$

$$\rightarrow A = \left[ -\frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) + \frac{V_{dc}}{R} \right] e^{\frac{\alpha}{\omega\tau}}$$

- $A, \alpha$  より導通期間が終わる角度  $\beta$  を求める

$$i(\beta) = \frac{V_m}{Z} \sin(\beta - \theta) - \frac{V_{dc}}{R} + \left[ -\frac{V_m}{Z} \sin(\alpha - \theta) + \frac{V_{dc}}{R} \right] e^{\frac{\alpha-\beta}{\omega\tau}} = 0$$

$$\frac{V_m}{Z} [\sin(\beta - \theta) - \sin(\alpha - \theta)] = \frac{V_{dc}}{R} \left( 1 - e^{\frac{\alpha-\beta}{\omega\tau}} \right)$$