

令和元年度

第 2 種

機械・制御

(第 2 時限目)

答案用紙記入上の重要事項及び注意事項

指示がありましたら答案用紙（記述用紙）2枚を引き抜いてください。答案用紙には、2枚とも直ちに試験地、受験番号及び生年月日を記入してください。

1. 重要事項

- a. 「選択した問の番号」欄には、必ず選択した問番号を記入してください。
記入した問番号で採点されます。問番号が未記入のものは、採点されません。
- b. 計算問題では、解に至る過程を簡潔に記入してください。
導出過程が不明瞭な答案は、0点となる場合があります。

2. 注意事項

- 記入には、濃度HBの鉛筆又はシャープペンシルを使用してください。
- 答案用紙は1問につき1枚としてください。
- 計算問題の答は、特に指定がない限り、有効数字は3桁です。なお、解答以外の数値の桁数は、誤差が出ないように多く取ってください。

例：線電流 I は

$$I = \frac{P}{\sqrt{3}V \cos \theta} = \frac{10 \times 10^3}{\sqrt{3} \times 200 \times 0.9} = 32.075 \text{ A} \quad (\text{答}) 32.1 \text{ A}$$

1線当たりの損失 P_L は

$$P_L = I^2 R = 32.075^2 \times 0.2 = 205.76 \text{ W} \quad (\text{答}) 206 \text{ W}$$

- 記述問題については、問題の要求を逸脱しないでください。
例：「問題文に3つ答えよ。」という要求で、4つ以上答えてはいけません。
- 氏名は記載しないでください。（答案用紙に氏名記載欄はありません。）

答案用紙は、白紙解答であっても2枚すべて提出してください。
なお、この問題冊子についてはお持ち帰りください。

問 1～問 4 の中から任意の 2 問を解答すること。(配点は 1 問題当たり 30 点)

問 1 三相かご形誘導電動機に関して、次の問に答えよ。

定格出力 5 kW，定格電圧 200 V，4 極の三相かご形誘導電動機がある。この電動機を 50 Hz の電源に接続して全負荷運転したとき，速度は 1440 min^{-1} である。また，この電動機の鉄損は 180 W であった。一次巻線の抵抗を r_1 ，一次側に換算した二次巻線の抵抗を r_2' としたとき，それらの比が $\frac{r_1}{r_2'} = \frac{2}{5}$ であった。簡易等価回路を用いて，この電動機の次の値を求めよ。ただし，機械損は無視する。

- (1) 同期速度 [min^{-1}]
- (2) 全負荷時の滑り
- (3) 全負荷時の滑り周波数 [Hz]
- (4) 全負荷時のトルク [$\text{N}\cdot\text{m}$]
- (5) 全負荷時の効率 [%]

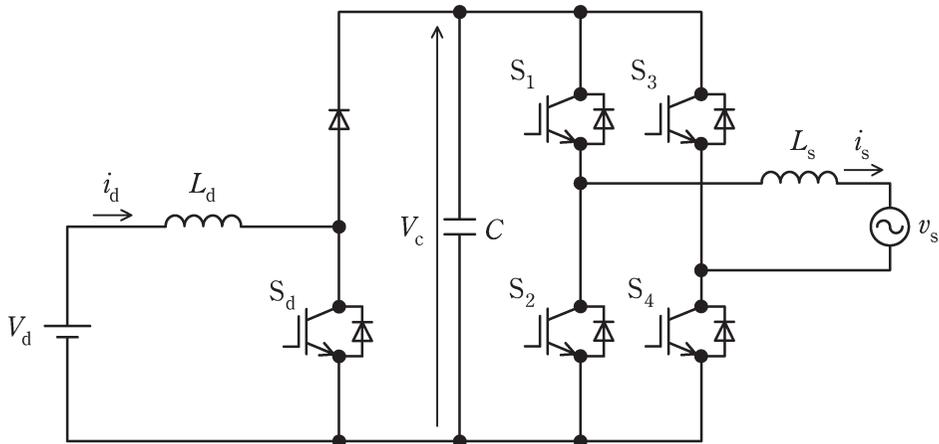
問2 表に示す定格及び特性をもつ2台の三相変圧器A及びBが並行運転をしている。次の問に答えよ。ただし、負荷力率は90%とし、両変圧器の定格一次電圧、定格二次電圧、変圧比、結線、相回転、及び巻線の抵抗と漏れリアクタンスとの比は等しいものとする。また、鉄損は負荷によらず一定とする。

定格・特性	変圧器A	変圧器B
定格容量[MV・A]	20	12
全負荷銅損[kW]	100	75
鉄損[kW]	32	20
百分率インピーダンス[%]	4	5

- (1) 負荷容量を P [MV・A]とするときの変圧器A及びBの各負荷分担 P_A [MV・A]及び P_B [MV・A]について、それぞれを P で表せ。
- (2) 変圧器A及びBの損失をそれぞれ P_{IA} [kW]及び P_{IB} [kW]とするとき、両変圧器の総損失 $P_L = P_{IA} + P_{IB}$ [kW]について、上記の P で表せ。
- (3) 変圧器A及びBを合わせた効率が最大となる負荷の有効電力 P_a [MW]を求めよ。
- (4) 小問(3)のときの効率の最大値 η_m を求めよ。

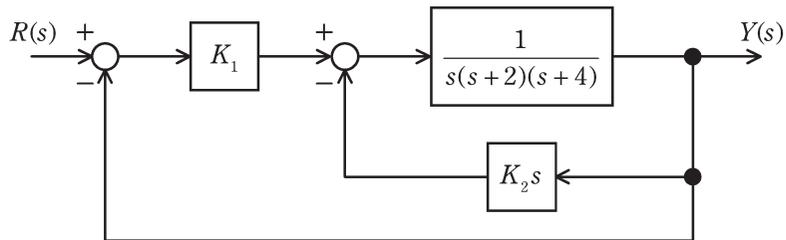
問3 図は太陽光発電用電力変換器の回路図である。入力電圧は $V_d = 200 \text{ V}$ で、直流インダクタのインダクタンスは $L_d = 1 \text{ mH}$ である。一方、交流系統電圧 v_s は実効値 $V_s = 200 \text{ V}$ 、周波数 50 Hz の正弦波電圧で、交流インダクタ L_s のリアクタンスは $X_s = 3.5 \Omega$ である。直流コンデンサ C は十分に大きく電圧リプルは無視できる。 $S_1 \sim S_4$ 及び S_d のスイッチング周波数は $f_{sw} = 10 \text{ kHz}$ で、スイッチング素子 S_d のデューティ比は $D = 0.5$ 一定とする。インバータは、正弦波 PWM 制御により系統電流 i_s の基本波成分を v_s と同位相に制御するものとする。また、回路素子は全て理想的とし、損失は生じないものとする。次の問に答えよ。

- (1) 出力電力 $P_s = 4 \text{ kW}$ 時の、系統電流 i_s の基本波実効値 I_s を求めよ。
- (2) 出力電力 $P_s = 4 \text{ kW}$ 時の、交流インダクタ L_s に誘起する電圧の基本波実効値、及びインバータ交流端子電圧の基本波実効値を求めよ。
- (3) 出力電力 $P_s = 4 \text{ kW}$ 時に i_s を制御するために必要な直流コンデンサ C の電圧 V_c の条件を示せ。
- (4) 昇圧コンバータが電流連続モードで動作した場合、すなわち入力電流が常に $i_d > 0$ の場合のコンデンサ電圧 V_c を求めよ。
- (5) 電流連続モードの場合、 i_d のリプルのピークピーク値を求めよ。
- (6) 電流連続モードで動作できる出力電力 P_s の条件を示せ。



問4 図のようなフィードバック制御系について、次の問に答えよ。ここで、 $R(s)$ と $Y(s)$ は、それぞれ目標値 $r(t)$ と制御量 $y(t)$ のラプラス変換である。

- (1) 目標値 $R(s)$ から制御量 $Y(s)$ までの閉ループ伝達関数 $W(s)$ を求めよ。
- (2) この閉ループ系の特性根のうちの一つを -1 、 -2 とするためには、 K_1 及び K_2 の値をいくらにすればよいか。また、このときのその他の特性根も求めよ。
- (3) 小問(2)で得られた K_1 及び K_2 を用いて、単位インパルス応答 $y(t)$ を求めよ。



<機械・制御科目>

[問1の標準解答]

(1) 同期速度は、極数を P とすると、 $N_s = \frac{120f_1}{P} = \frac{120 \times 50}{4} = 1500 \text{ min}^{-1}$ …(答)

(2) 全負荷時の滑りは、 $s = \frac{N_s - N}{N_s} = \frac{1500 - 1440}{1500} = 0.04$ …(答)

(3) 全負荷時の滑り周波数は、 $sf_1 = 0.04 \times 50 = 2.00 \text{ Hz}$ …(答)

(4) 全負荷時のトルクは、 $T = \frac{P_o}{\omega} = \frac{5 \times 10^3}{2\pi \times \frac{1440}{60}} = 33.157 \rightarrow 33.2 \text{ N}\cdot\text{m}$ …(答)

(5) 全負荷時の諸量を求めると、

出力は、 $P_o = (1-s)P_2$

二次入力は、 $P_2 = \frac{P_o}{1-s} = \frac{5 \times 10^3}{1-0.04} = 5208.3 \text{ W}$

銅損は、一次銅損と二次銅損の和であり、

$$W_{cu} = sP_2 \left(1 + \frac{r_1}{r_2'} \right) = 0.04 \times 5208.3 \left(1 + \frac{2}{5} \right) = 291.66 \text{ W}$$

入力は、 $P_i = P_o + W_{cu} + W_0 = 5 \times 10^3 + 291.66 + 180 = 5471.7 \text{ W}$

したがって、効率 η は、 $\eta = \frac{P_o}{P_i} = \frac{5 \times 10^3}{5471.7} = 0.91379 \rightarrow 91.4\%$ …(答)

[問2の標準解答]

(1) 変圧器 A 及び B の定格容量を P_{nA} 及び P_{nB} 、百分率インピーダンスを $\%Z_A$ 及び $\%Z_B$ とし、 $\%Z_B$ を変圧器 A の定格容量 $20 \text{ MV}\cdot\text{A}$ を基準容量として換算した百分率インピーダンスを $\%Z'_B$ とすると、

$$\%Z'_B = \frac{P_{nA}}{P_{nB}} \%Z_B = \frac{20}{12} \times 5 = 8.3333\%$$

負荷容量を $P [\text{MV}\cdot\text{A}]$ とするときの変圧器 A の負荷分担 P_A 及び変圧器 B の負荷分担 P_B は、百分率インピーダンスの逆比に分担されるので、それぞれ次式となる。

$$P_A = \frac{\%Z'_B}{\%Z_A + \%Z'_B} P = \frac{8.3333}{4 + 8.3333} P = 0.67567P \rightarrow 0.676P \text{ [MV}\cdot\text{A]} \cdots (\text{答})$$

$$P_B = \frac{\%Z_A}{\%Z_A + \%Z'_B} P = \frac{4}{4 + 8.3333} P = 0.32433P \rightarrow 0.324P \text{ [MV}\cdot\text{A]} \cdots (\text{答})$$

あるいは,

$$P_B = P - P_A = P - 0.67567P = 0.32433P \rightarrow 0.324P \text{ [MV}\cdot\text{A]} \cdots (\text{答})$$

(2) 変圧器 A 及び B の損失 P_{IA} 及び P_{IB} は、鉄損と銅損の和であるから、定格容量と負荷分担の二乗の比を用いて表すと、

$$P_{IA} = P_{iA} + P_{cA} \left(\frac{P_A}{P_{nA}} \right)^2 = 32 + 100 \left(\frac{0.67568P}{20} \right)^2 = 32 + 0.11414P^2$$

$$P_{IB} = P_{iB} + P_{cB} \left(\frac{P_B}{P_{nB}} \right)^2 = 20 + 75 \left(\frac{0.32432P}{12} \right)^2 = 20 + 0.054783P^2$$

ただし、 P_{iA} 及び P_{iB} は変圧器 A 及び B の鉄損、 P_{cA} 及び P_{cB} は全負荷時の変圧器 A 及び B の銅損である。よって、両変圧器の総損失 P_L は、

$$P_L = P_{IA} + P_{IB} = 32 + 0.11414P^2 + 20 + 0.054783P^2 \\ = 52 + 0.16892P^2 \rightarrow 52 + 0.169P^2 \text{ [kW]} \cdots \cdots \cdots \text{①}$$

⋯⋯(答)

(3) 変圧器 A 及び B を合わせた効率の最大値は、①式の鉄損と銅損が等しいときに生じるので、このときの負荷 P は、①式から、

$$0.16892P^2 = 52$$

$$\therefore P = \sqrt{\frac{52}{0.16892}} = 17.545 \text{ MV}\cdot\text{A}$$

となる。このときの力率が 90% であるので、最大効率時の負荷有効電力 P_a は、

$$P_a = 0.9P = 0.9 \times 17.545 = 15.791 \rightarrow 15.8 \text{ MW} \cdots (\text{答})$$

(4) 効率の最大値 η_m は、

$$\eta_m = \frac{P_a}{P_a + 2(P_{iA} + P_{iB})} \times 100$$

$$= \frac{15.791 \times 10^3}{15.791 \times 10^3 + 2(32 + 20)} \times 100 = 99.346 \rightarrow 99.3\% \quad \dots (\text{答})$$

[問3の標準解答]

(1) $I_s = \frac{P_s}{V_s} = \frac{4000}{200} = 20 \text{ A} \quad \dots (\text{答})$

(2) 4kW動作時に L_s に誘起する電圧の基本波実効値は、

$$X_s I_s = 3.5 \times 20 = 70 \text{ V} \quad \dots (\text{答})$$

である。ここで、 L_s の基本波電圧と v_s は直交するので、インバータ端子電圧の基本波実効値は、

$$V_{\text{rms}} = \sqrt{V_s^2 + (X_s I_s)^2} = \sqrt{200^2 + 70^2} = 211.90 \rightarrow 212 \text{ V} \quad \dots (\text{答})$$

(3) V_{rms} の波高値は、

$$V_{\text{peak}} = \sqrt{2} V_{\text{rms}} = \sqrt{2} \times 211.90 = 299.67 \rightarrow 300 \text{ V}$$

交流電圧波高値以上のインバータ直流電圧が必要であるので、条件は、

$$V_c \geq 300 \text{ V} \quad \dots (\text{答})$$

(4) $V_c = \frac{1}{1-D} V_d = \frac{1}{1-0.5} \times 200 = 400 \text{ V} \quad \dots (\text{答})$

(5) S_d がオンの期間は、

$$T_{\text{on}} = \frac{D}{f_{\text{sw}}} = \frac{0.5}{10 \times 10^3} = 50 \mu\text{s}$$

電流増加率は、

$$\frac{di_d}{dt} = \frac{V_d}{L_d} = \frac{200}{1 \times 10^{-3}} = 200 \text{ kA/s}$$

であるので、電流リップルのピークピーク値は、

$$\frac{di_d}{dt} T_{on} = 200 \times 10^3 \times 50 \times 10^{-6} = 10 \text{ A} \quad \dots (\text{答})$$

(6) 電流リップルのピークピーク値が 10 A であるので、 i_d の平均値 I_d が 5 A を下回ると電流断続モードとなる。このときの電力は、

$$P_d = V_d I_d = 200 \times 5 = 1 \text{ kW}$$

ここで、全ての損失は生じないものとしているので、 $P_s = P_d$ であるので、電流連続モードの出力電力の条件は、

$$P_s > 1 \text{ kW} \quad \dots (\text{答})$$

となる。

[問 4 の標準解答]

(1) まず、内側のフィードバックループを計算する。

$$\frac{1}{s(s+2)(s+4)} = \frac{1}{s^2 + 6s + K_2 + 8}$$

$$1 + \frac{K_2 s}{s(s+2)(s+4)}$$

これより、閉ループ伝達関数 $W(s)$ は、次のようになる。

$$W(s) = \frac{K_1}{s(s^2 + 6s + K_2 + 8)} = \frac{K_1}{s^3 + 6s^2 + (K_2 + 8)s + K_1} \quad \dots (\text{答}) \quad \textcircled{1}$$

(2) ①式の分母が閉ループ系の特性多項式 $P(s)$ である。閉ループ系の特性根は三つあり、二つは実根として与えられているので、残りの 1 根も実根となる。これを $-\alpha$ とおくと、所望の閉ループ系特性多項式 $P_d(s)$ は次式のように書くことができる。

$$P_d(s) = (s+1)(s+2)(s+\alpha) = (s^2 + 3s + 2)(s+\alpha)$$

$$= s^3 + (\alpha+3)s^2 + (3\alpha+2)s + 2\alpha \quad \dots \textcircled{2}$$

また、①式より、

$$P(s) = s^3 + 6s^2 + (K_2 + 8)s + K_1 \quad \dots \textcircled{3}$$

であるから、②式と③式を係数比較することで次式を得る。

$$\alpha + 3 = 6$$

$$3\alpha + 2 = K_2 + 8$$

$$2\alpha = K_1$$

上式を解くことにより,

$$K_1 = 6, \quad K_2 = 3 \quad \dots (\text{答})$$

及び, 残りの根 -3 を得る。 $\dots (\text{答})$

(別解)

指定された二つの特性根 $-1, -2$ からなる多項式

$$(s+1)(s+2) = s^2 + 3s + 2$$

で, ①式の分母多項式を割り切れなければならない。実際に割り算をすると,

$$\begin{array}{r} s+3 \\ s^2+3s+2 \overline{) s^3+6s^2+(K_2+8)s+K_1} \\ \underline{s^3+3s^2+2s} \\ 3s^2+(K_2+6)s+K_1 \\ \underline{3s^2+9s+6} \\ (K_2-3)s+K_1-6 \end{array}$$

となる。したがって, 残りの根は -3 である。 $\dots (\text{答})$

また, 割り切れることから, 余り $(K_2-3)s+K_1-6$ が零になる条件より,

$$K_2 - 3 = 0$$

$$K_1 - 6 = 0$$

が成り立つ。これを解いて, $K_1 = 6, \quad K_2 = 3$ を得る。 $\dots (\text{答})$

(3) 小問(2)で得た $K_1 = 6, \quad K_2 = 3$ を①式に代入する。

$$W(s) = \frac{K_1}{s^3 + 6s^2 + (K_2 + 8)s + K_1} = \frac{6}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6}$$

$R(s) = 1$ を用いて, $Y(s)$ は次のように展開できる。

$$Y(s) = W(s)R(s) = \frac{6}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6} = \frac{a}{s+1} + \frac{b}{s+2} + \frac{c}{s+3} \dots \dots \dots \textcircled{4}$$

以下において, ④式の a, b, c を決定する。右辺を通分すると,

$$\frac{6}{s^3+6s^2+11s+6} = \frac{(a+b+c)s^2 + (5a+4b+3c)s + (6a+3b+2c)}{(s+1)(s+2)(s+3)}$$

となるので、両辺の係数を比較して次式を得る。

$$a+b+c=0$$

$$5a+4b+3c=0$$

$$6a+3b+2c=6$$

これを解くことで、

$$a=3, \quad b=-6, \quad c=3$$

が得られる。したがって、

$$Y(s) = \frac{3}{s+1} - \frac{6}{s+2} + \frac{3}{s+3}$$

となる。上式を逆ラプラス変換することで時間応答を得る。

$$y(t) = 3e^{-t} - 6e^{-2t} + 3e^{-3t} \quad \dots (\text{答})$$

(別解)

閉ループ伝達関数は、

$$W(s) = \frac{6}{s^3+6s^2+11s+6}$$

となる。 $R(s)=1$ を用いて、 $Y(s)$ は次のように展開できる。

$$Y(s) = W(s)R(s) = \frac{6}{s^3+6s^2+11s+6} = \frac{k_1}{s+1} + \frac{k_2}{s+2} + \frac{k_3}{s+3}$$

ここで、係数 k_1 、 k_2 、 k_3 は、次式で計算される。

$$k_1 = \left. \frac{6}{(s+2)(s+3)} \right|_{s=-1} = \frac{6}{(-1+2)(-1+3)} = \frac{6}{2} = 3$$

$$k_2 = \left. \frac{6}{(s+1)(s+3)} \right|_{s=-2} = \frac{6}{(-2+1)(-2+3)} = \frac{6}{-1} = -6$$

$$k_3 = \left. \frac{6}{(s+1)(s+2)} \right|_{s=-3} = \frac{6}{(-3+1)(-3+2)} = \frac{6}{2} = 3$$

したがって、

$$Y(s) = \frac{3}{s+1} - \frac{6}{s+2} + \frac{3}{s+3}$$

となる。上式を逆ラプラス変換することで時間応答を得る。

$$y(t) = 3e^{-t} - 6e^{-2t} + 3e^{-3t} \quad \dots \text{ (答)}$$