

- A - 垂直接地アンテナが完全に同調しているとき、アンテナの放射効率が 85 [%]、損失抵抗が 6Ω [] であった。このときのアンテナの放射抵抗の値として、最も近いものを下の番号から選べ。

1 1.1 [] 2 12.3 [] 3 17.6 [] 4 36.3 [] 5 65.4 []

- A - 次の記述は、アンテナの実効長（高）と電界強度について述べたものである。□ 内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。ただし、電流分布は正弦波状とする。また、波長を λ [m]、送受信点間の距離を r [m] とする。

- (1) アンテナ上の電流分布は、場所により異なる。このため図 1 に示すように、給電電流 $I(0)$ [A]、アンテナ上の電流分布 $I(x)$ 分布すると、実効長 l_e は、□ A [m] で表される。このときアンテナ軸と電波の放射方向とのなす角度 θ が 90 度のときの電界強度は、□ B [V/m] である。
- (2) 図 2 に示すように、一端が接地されている接地アンテナでは、大地を完全導体と見なせれば、(1)と同じ方向の電界強度は □ C [V/m] となる。ただし、実効長を h_e [m] とする。

	A			
1	$\frac{1}{I(0)} \int_{x_1}^{x_2} I(x) dx$	$\frac{30\pi}{\lambda r} I(0) l_e$	$\frac{120\pi}{\lambda r} I(0) h_e$	
2	$\frac{1}{I(0)} \int_{x_1}^{x_2} I(x) dx$	$\frac{30\pi}{\lambda r} I(0) l_e$	$\frac{60\pi}{\lambda r} I(0) h_e$	
3	$\frac{1}{I(0)} \int_{x_1}^{x_2} I(x) dx$	$\frac{60\pi}{\lambda r} I(0) l_e$	$\frac{120\pi}{\lambda r} I(0) h_e$	
4	$I(0) \int_{x_1}^{x_2} I(x) dx$	$\frac{60\pi}{\lambda r} I(0) l_e$	$\frac{120\pi}{\lambda r} I(0) h_e$	
5	$I(0) \int_{x_1}^{x_2} I(x) dx$	$\frac{120\pi}{\lambda r} I(0) l_e$	$\frac{60\pi}{\lambda r} I(0) h_e$	

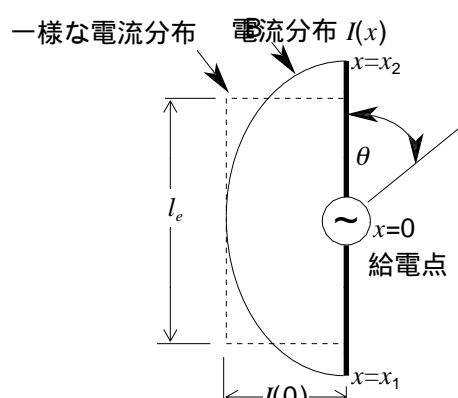


図 1

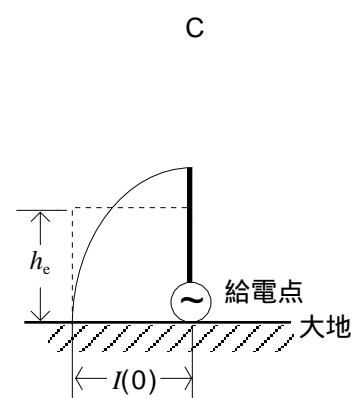


図 2

- A - 3/4 波長垂直接地アンテナが、受信機と整合して接続されている。このとき周波数 150 [MHz]、電界強度 100 [mV/m] の到来電波に対する最大受信有効電力（有能受信電力）の値として、最も近いものを下の番号から選べ。ただし、アンテナの放射抵抗は約 73 [] とし、電波はアンテナ軸と直交する方向から到来し、電界の偏波面はアンテナ素子の軸と同一の平面上にあるものとする。

1 90 [μW] 2 180 [μW] 3 350 [μW] 4 700 [μW] 5 1.4 [mW]

- A - 次の記述は、アンテナ特性の可逆性（相反定理）について述べたものである。このうち誤っているものを下の番号から選べ。

- 同じアンテナを送信アンテナと受信アンテナに用いたとき、それぞれの入力インピーダンスは等しい。
- 図 1 及び図 2 に示すように、アンテナ A とアンテナ B をそれぞれ送信アンテナと受信アンテナに、次に送信アンテナと受信アンテナを入れ替えたとき、 $V_1 I_1 = V_2 I_2$ が成り立つ。ただし、アンテナ A とアンテナ B の誘起電圧をそれぞれ V_1 [V]、 V_2 [V]、アンテナ電流をそれぞれ I_1 [A]、 I_2 [A] とし、両アンテナ間の媒質は、均質であり、等方性を持つものとする。
- 同じアンテナを送信アンテナと受信アンテナに用いたとき、それぞれの電力利得及び指向性利得は等しい。
- フェライトや半導体を用いたアンテナ系では、可逆性の定理は適用できない。
- アンテナ特性の可逆性は、媒質となる空間が非直線透磁率の強磁性体の場合でも適用できる。

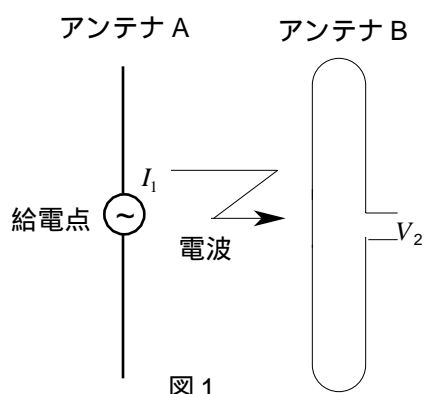


図 1

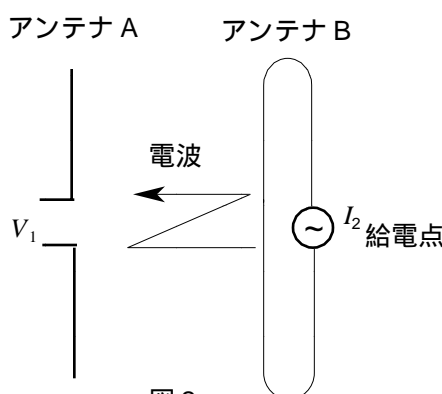


図 2

A - 5次の記述は、分布定数回路の基本式について述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。

一様な分布定数をもつ伝送線路の単位長さ当たりの抵抗を R 〔 Ω/m 〕、インダクタンスを L 〔 H/m 〕、静電容量を C 〔 F/m 〕、コンダクタンスを G 〔 S/m 〕及び角周波数を ω 〔 rad/s 〕、直列インピーダンス \dot{Z} を $\dot{Z}=R+j\omega L$ 〔 Ω/m 〕及び並列アドミタンス \dot{Y} を $\dot{Y}=G+j\omega C$ 〔 S/m 〕としたとき、 $\gamma=\sqrt{\dot{Z}\dot{Y}}=\sqrt{(R+j\omega L)(G+j\omega C)}$ 及び $\sqrt{\dot{Z}/\dot{Y}}=\sqrt{(R+j\omega L)/(G+j\omega C)}=Z_0$ 〔 Ω 〕の関係がある。

- (1) γ 〔 m^{-1} 〕を□A、 α 〔 Np/m 〕を□B、 β 〔 rad/m 〕を□C及び Z_0 を線路の特性インピーダンスという。
 (2) 線路に同軸給電線を用いたとき、 $R=\omega L$ 及び $G=\omega C$ であるときの α は、 $\alpha=R/(2Z_0)+GZ_0/2$ で表され、 $R/(2Z_0)$ を高周波□Dといい、 $GZ_0/2$ を高周波漏れ損失という。

	A	B	C	D
1	減衰定数	位相定数	伝搬定数	伝送損失
2	減衰定数	伝搬定数	位相定数	放射損失
3	伝搬定数	位相定数	減衰定数	伝送損失
4	伝搬定数	減衰定数	位相定数	抵抗損失
5	位相定数	減衰定数	伝搬定数	抵抗損失

A - 6アンテナに接続された給電線上の電圧定在波比（VSWR）が2.25ときの反射損（不整合損）の値として、最も近いものを下の番号から選べ。

- 1 0.36 2 0.67 3 1.17 4 1.35 5 2.67

A - 7 図1は、無損失給電線と純抵抗負荷を整合させるための整合回路であり、図2はその等価回路を示したものである。この等価回路において、端子 a b から給電線側を見たインピーダンス〔 Ω 〕の大きさと純抵抗負荷 R 〔 Ω 〕の値とが等しくなるためのコイルの自己インダクタンス L 〔 H 〕とコンデンサの静電容量 C 〔 F 〕の値の組合せとして、正しいものを下の番号から選べ。ただし、無損失給電線の特性インピーダンスを Z_0 〔 Ω 〕とし、 $Z_0>R$ とする。また、角周波数を ω 〔 rad/s 〕とすれば、 $\dot{Z}=j\omega L+Z_0/(1+j\omega CZ_0)$ である。

	L	C
1	$\frac{1}{\omega}\sqrt{R(Z_0-R)}$	$\frac{1}{\omega Z_0}\sqrt{\frac{Z_0-R}{R}}$
2	$\frac{1}{\omega}\sqrt{R(Z_0-R)}$	$\omega Z_0\sqrt{\frac{Z_0-R}{R}}$
3	$\frac{1}{\omega R}\sqrt{R(Z_0-R)}$	$\frac{1}{\omega Z_0}\sqrt{\frac{Z_0-R}{R}}$
4	$\frac{1}{\omega R}\sqrt{R(Z_0-R)}$	$\frac{1}{\omega Z_0}\sqrt{R(Z_0-R)}$
5	$\omega R\sqrt{Z_0-R}$	$\frac{1}{\omega Z_0}\sqrt{\frac{Z_0-R}{R}}$

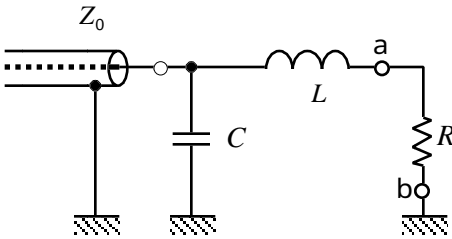


図 1

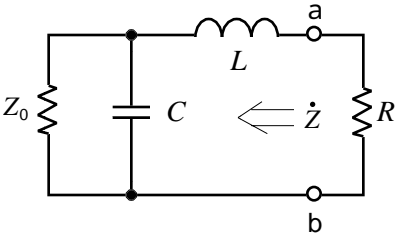
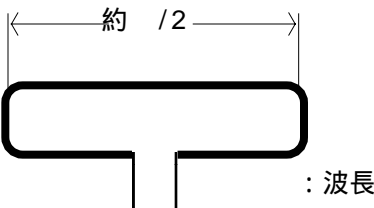


図 2

A - 8 次の記述は、図に示す折返しダイポールアンテナについて述べたものである。このうち誤っているものを下の番号から選べ。ただし、ダイポール部分の太さは等しく、極めて近接しているものとする。

- 1 アンテナ利得は、半波長ダイポールアンテナより大きい。
 2 入力インピーダンスは、半波長ダイポールアンテナの約 4 倍である。
 3 実効長は、半波長ダイポールアンテナの 2 倍である。
 4 指向性は、半波長ダイポールアンテナと変わらない。
 5 八木アンテナの放射器として多く用いられている。

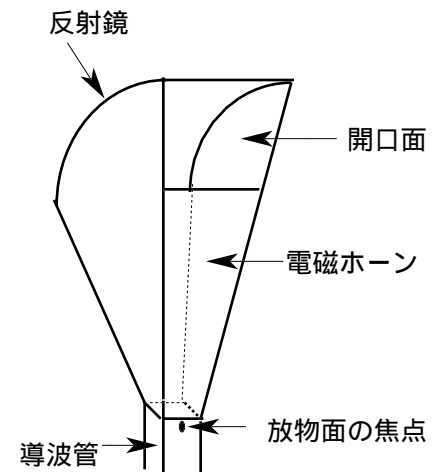


A - 9 半波長ダイポールアンテナを基準とした相対利得が 3〔 dB 〕のアンテナで電波を放射したとき、最大放射方向の 20〔 km 〕離れた地点の自由空間電界強度が 3.5〔 mV/m 〕であった。このときの放射電力の値として、最も近いものを下の番号から選べ。

- 1 1.25〔 W 〕 2 2.5〔 W 〕 3 4.8〔 W 〕 4 50〔 W 〕 5 100〔 W 〕

A - 10 次の記述は、図に示す角すいホーンレフレクタアンテナについて述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。

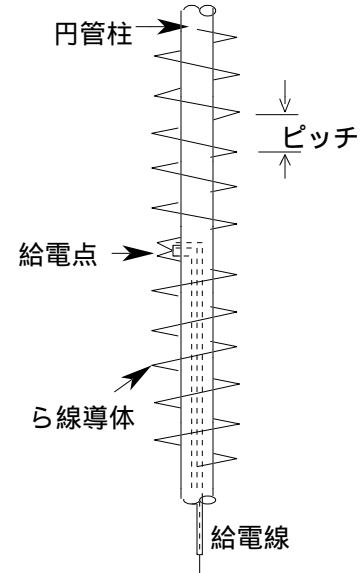
- (1) 電磁ホーン(1次放射器)の励振点と反射鏡(放物面の一部)の焦点が一致する組み合わせされており、電磁ホーン内を伝搬する□Aは、反射鏡で反射されて□Bになる。
- (2) 周波数特性は広帯域であり、偏波極性がないため直交モードを用いることができる。□Cので、送受共用アンテナに用いることができる。
- (3) 開口面付近の構造から、パラボラアンテナなどに比べて散乱が□D。また、側方及び後方への放射が少ない。



- | | A | B | C | D |
|---|-----|-----|------|-----|
| 1 | 平面波 | 球面波 | できる | 少ない |
| 2 | 平面波 | 球面波 | できない | 多い |
| 3 | 球面波 | 平面波 | できる | 少ない |
| 4 | 球面波 | 平面波 | できない | 少ない |
| 5 | 球面波 | 平面波 | できない | 多い |

A - 11 次の記述は、図に示すサイドファイアヘリカルアンテナについて述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。

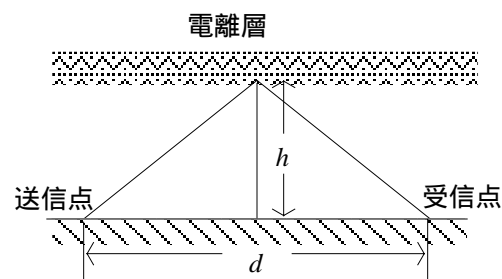
- (1) アンテナは、垂直に置いた円管柱などの中央部から上下□Aに巻いたら線導線を放射体としている。
- (2) ピッチを約□B波長にして、上下方向にそれぞれ5~6回巻いたものを1段とし、これを多段に積み重ねている。
指向性は、(ア)アンテナ軸と直交する水平面内では全方向性であり、□Cのアンテナとして用いられている。



- | | A | B | C |
|---|------|-----|------|
| 1 | 同じ向き | 1/2 | 水平偏波 |
| 2 | 同じ向き | 1/2 | 垂直偏波 |
| 3 | 逆向き | 1/4 | 水平偏波 |
| 4 | 逆向き | 2 | 水平偏波 |
| 5 | 逆向き | 1/4 | 垂直偏波 |

A - 12 図に示すように、見掛けの高さが h [m]の電離層の下で、全方向性アンテナから周波数16 [MHz]の電波を放射したとき、送信点から半径 d [km]以内の地球上では電離層反射波を受信できなかった。このときの h の値として、最も近いものを下の番号から選べ。ただし、臨界周波数は8 [MHz]とし、図は一つの放射方向を示したものである。また、 $\sqrt{3} \approx 1.73$ とする。

- 1 173 [km]
- 2 268 [km]
- 3 346 [km]
- 4 1038 [km]
- 5 1340 [km]

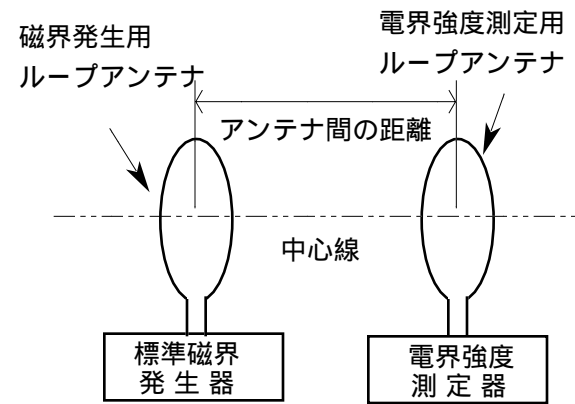


A - 13 次の記述は、60 [GHz]帯(ミリ波)の電波について述べたものである。このうち誤っているものを下の番号から選べ。

- 1 主に直接波が用いられる。
- 2 10 [GHz]帯の電波に比べると、降雨による減衰量は小さい。
- 3 広帯域の周波数割当が可能であり、高速・大容量の通信が可能になる。
- 4 波長が短く、また、伝搬は直線性が強いので、回折波になることが少ない。
- 5 アンテナや送受信機などの機器の小型化・軽量化が可能になる。

A - 14 次の記述は、図に示す構成例において、標準磁界発生器を用いて短波（HF）用の電界強度測定器を較正するための手順及び考慮すべき事項について述べたものである。このうち誤っているものを下の番号から選べ。ただし、ループ面の直径は波長に比べて十分小さいものとする。

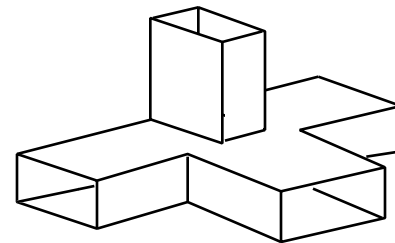
- 1 測定場所は、付近に電磁界のじょう乱、電波雑音及び混信のできるだけ少ないところを選定する。
- 2 較正に必要なレベルの電界強度が得られるように、磁界発生用ループアンテナの電流と両アンテナ間の距離を決める。これらを決めるため、磁界発生用ループアンテナの形状、寸法及びアンテナ電流とある距離の点における電界強度との関係を計算により作成した曲線を用いる。
- 3 磁界発生用ループアンテナと較正しようとする電界強度測定器の測定用ループアンテナの距離を定め、両アンテナの中心を一直線上に置き両アンテナの面が互いに直角になるように配置する。
- 4 標準磁界発生器の周波数を電界強度測定器の測定しようとする周波数に合わせ、磁界発生用ループアンテナ電流の大きさを必要な値に調整する。電界強度測定器で測定して得られた電界強度と計算により求めた電界強度の値との偏差を求め、電界強度測定器を較正する。周波数間隔を適宜選んで測定を行えば、所要周波数帯について較正ができる。
- 5 測定に用いるループアンテナは、不平衡電流を防ぐため、二重しゃ蔽したものをを用いる。



A - 15 次の記述は、図に示すマジックTを用いて未知のインピーダンスを測定する方法について述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。ただし、マジックTは、理想的に動作するものとする。

- (1) マジックTは、入力端子に高周波発振器を接続し、出力端子に検波器を接続した場合、端子、に接続された回路のインピーダンスが□ときにはに出力が現れないが、□B□ときにはに出力が現れる。
- (2) に未知のインピーダンス、に既知の標準インピーダンスを接続し、出力が□C□になるように標準インピーダンスを調整すれば、未知のインピーダンスの値を求めることができる。

- | | A | B | C |
|---|-----|-----|---------|
| 1 | 異なる | 等しい | 零 |
| 2 | 異なる | 等しい | 最大 |
| 3 | 等しい | 異なる | 最大値の1/2 |
| 4 | 等しい | 異なる | 最大 |
| 5 | 等しい | 異なる | 零 |



A - 16 受信機の入力端子に接続した純抵抗が受信機と整合しているとき、純抵抗の温度が301〔K〕で、受信機の周波数帯域幅が15〔kHz〕であった。このとき受信機に取り込まれる有能雑音電力の値として、最も近いものを下の番号から選べ。ただし、ボルツマン定数を 1.38×10^{-23} 〔J/K〕とする。

- 1 5.8×10^{-18} 〔W〕
- 2 5.0×10^{-17} 〔W〕
- 3 6.2×10^{-17} 〔W〕
- 4 6.8×10^{-17} 〔W〕
- 5 12.5×10^{-17} 〔W〕

A - 17 次の記述は、自由空間を伝搬する電波の偏波について述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。ただし、□内の同じ記号は、同じ字句を示す。

- (1) 偏波は、一般に□A□の方向で表し、□A□が大地に垂直な場合を垂直偏波、水平な場合を水平偏波という。
- (2) 電波の電界成分の振動方向と電波の進行方向とで作られる面を□B□面という。
- (3) 強さが等しく直交する二つの偏波の電波が90度の位相差で合成されると□C□偏波となる。

- | | A | B | C |
|---|----|----|----|
| 1 | 磁界 | 偏波 | 円 |
| 2 | 磁界 | 偏波 | だ円 |
| 3 | 磁界 | 放射 | 直線 |
| 4 | 電界 | 放射 | だ円 |
| 5 | 電界 | 偏波 | 円 |

A - 18 次の記述は、導波管の伝送損失について述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。

電磁波が導波管内を伝搬するときの伝送損失の中で最も大きいのは、□ A □ である。その理由は、管壁に誘起電圧が生じて電流が流れ、このため熱を生じてエネルギーの一部が奪われるからである。このとき電流が管壁に浸透する深さ（表皮厚さ）は、周波数が □ B □ なるほど浅くなる。

- | | A | B |
|--------|----|---|
| 1 抵抗損 | 低く | |
| 2 抵抗損 | 高く | |
| 3 誘電体損 | 低く | |
| 4 誘電体損 | 高く | |
| 5 反射損 | 高く | |

A - 19 次の記述は、我が国のFM 放送用の送信アンテナについて述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。

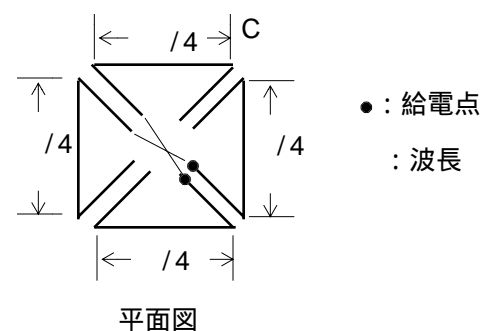
- (1) 専用アンテナが用いられるほか、VHF テレビジョン放送用の□ A □特性のアンテナと共用することがある。
- (2) 専用アンテナには、□ B □、八木アンテナ及び四角形ループアンテナなどが用いられている。
- 共用アンテナには、VHF テレビジョン放送用に割り当てられている□ C [MHz] 帯のスーパーターンスタイルアンテナが用いられている。

- | | A | B | C |
|-------|----------|-----------|---|
| 1 広帯域 | カーテンアンテナ | 90 ~ 102 | |
| 2 広帯域 | 双ループアンテナ | 90 ~ 102 | |
| 3 広帯域 | ホイップアンテナ | 170 ~ 188 | |
| 4 狭帯域 | カーテンアンテナ | 204 ~ 222 | |
| 5 狭帯域 | 双ループアンテナ | 204 ~ 222 | |

A - 20 次の記述は、超短波（VHF）用全方向無線標識（VOR）に用いるアルホールドループアンテナについて述べたものである。□内に入れるべき字句の正しい組合せを下の番号から選べ。

アルホールドループアンテナは、約 $1/2$ 波長の長さの金属板でム字形を 4 個作り、これを図に示すように組み合わせたものである。このアンテナは □ A □ 偏波用であり、アンテナの特性は水平面内指向性が □ B □ であり、また、垂直面内指向性 □ C □ である。

- | | A | B | C |
|------|--------|--------|---|
| 1 水平 | 全方向性 | 8 の字特性 | |
| 2 水平 | 全方向性 | 単方向性 | |
| 3 水平 | 単方向性 | 全方向性 | |
| 4 垂直 | 単方向性 | 全方向性 | |
| 5 垂直 | 8 の字特性 | 単方向性 | |



B - 1 次の記述は、2 [MHz] 帯の電波の海上における伝搬について述べたものである。このうち正しいものを 1、誤っているものとして解答せよ。

- ア 昼間は、主に地表波、夜間は地表波と電離層波である。
- イ 海上における地表波伝搬は、伝搬路の媒質が導電率及び誘電率の高い海水であるため減衰が大きく、陸上における伝搬に比べて、遠方にまで伝搬しない。
- ウ 昼間は、D層で大きく減衰するので、伝搬距離が短くなる。
- エ 夜間は、D 層を突き抜けて跳躍（スキップ）フェージングを生じやすい。
- オ 夜間は、D 層は消滅するので E 層又は F 層反射となるが、特に E 層の反射波が強くなるため、遠距離まで伝搬する。

B - 2 次の記述は、自由空間における伝送損失について述べたものである。□内に入れるべき字句を下の番号から選べ。ただし、等方性アンテナから送信電力 P_T [W] で放射しているとき、距離 d [m] における電力密度 p は、 $P_T / (4\pi d^2)$ [W/m²] である。

- (1) 電力密度が p の到来電波の中に実効面積が A_e [m²] の受信アンテナを置いたとき、有能受信電力 P_R [W] は □ア である。波長を λ [m] とすると、絶対利得が 1 (真数) のアンテナの実効面積は □イ [m²] であるので、 P_R は □ウ で表される。
- (2) 電波が自由空間を伝搬したときに生ずる損失 (自由空間基本伝送損失) L_0 は、 P_T と P_R の比で表されるので、 $L_0 = P_T / P_R =$ □エ (真数) となる。
- (3) 実際に取り出しうる受信電力は、大地や山岳による反射、回折、大気による □オ 及び電離層の影響などによる伝搬損を考慮して、有能受信電力と通路利得係数の積で表される。

- | | | | | |
|---|-----------|------------------------------------|----------------------------|--|
| 1 $\left(\frac{\lambda}{4\pi d}\right)^2 P_T$ | 2 p/A_e | 3 屈折 | 4 $(4\pi d)^2$ | 5 $\frac{\lambda^2}{\pi}$ |
| 6 放射 | 7 pA_e | 8 $\frac{\lambda}{(4\pi d)^2} P_T$ | 9 $\frac{\lambda^2}{4\pi}$ | 10 $\left(\frac{4\pi d}{\lambda}\right)^2$ |

B - 3 次の記述は、給電線の平衡・不平衡変換に用いる変成器形バランについて述べたものである。□内に入れるべき字句を下の番号から選べ。

- (1) 図 1 に示す原理図において、1 次側コイルと 2 次側コイルは、フェライトコアにより磁氣的に □イ 結合され、静電的に □エ されており、平衡・不平衡の変換が容易である。また、理想的な変成器では、1 次側と 2 次側コイルの巻数をそれぞれ N_1 回、 N_2 回とし、1 次側と 2 次側コイルのインピーダンスをそれぞれ Z_1 [Ω]、 Z_2 [Ω] とすると、 $Z_1/Z_2 = (N_1/N_2)^2$ の関係があり、巻数の比を変えるとインピーダンス変換ができる。

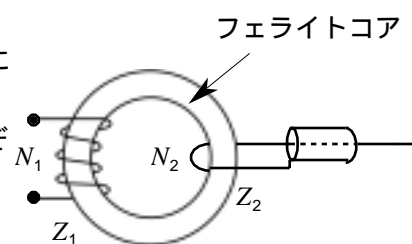


図 1

- (2) このバランは □ウ 特性であり、超短波 (VHF) 帯のテレビジョン受信用にも用いられている。

- (3) 1 次側と 2 次側コイルのインピーダンスの変換比を □エ にするときには、図 2

に示すように 1:1 の変成器 T を 2 組用いて入力側は直列接続 (平衡形) として、出力側は並列接続 (不平衡形) として用いる。オ

- | | | | | |
|-------|---------|--------|-------|-------|
| 1 短絡 | 2 反対にして | 3 狭帯域 | 4 密 | 5 4:1 |
| 6 しゃ蔽 | 7 9:4 | 8 変えずに | 9 広帯域 | 10 疎 |

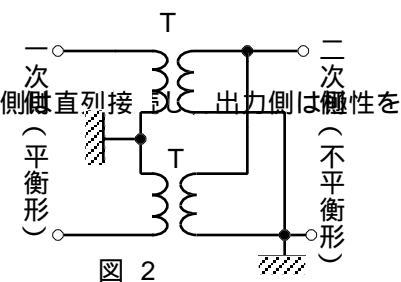


図 2

B - 4 次の記述は、アンテナ利得の測定におけるそれぞれの周波数帯に応じた利得の表し方や用いられるアンテナなどについて述べたものである。□内に入れるべき字句を下の番号から選べ。ただし、□内の同じ記号は、同じ字句を示す。

- (1) 一般に、超短波 (VHF) 帯の電力利得は、□ア に対する利得で表される。
- (2) マイクロ波における電力利得は、理論上の等方性アンテナに対する利得である □イ で表す。また、指向性利得は、□イ とアンテナの □ウ の比で表すことができる。
- (3) 通常、測定には、送信アンテナ、標準アンテナ、受信装置及び校正された □エ などの装置が必要である。標準アンテナには、30 [MHz] 以下ではループアンテナが、30 [MHz] を超え 1 [GHz] までは、マイクロ波では □オ が用いられている。

- | | | | | |
|------------|-----------|----------------|---------|---------|
| 1 ホーンアンテナ | 2 相対利得 | 3 半波長ダイポールアンテナ | 4 可変減衰器 | 5 反射損 |
| 6 ブラウンアンテナ | 7 可変コンデンサ | 8 モノポールアンテナ | 9 絶対利得 | 10 放射効率 |

B - 5 次の記述は、ラジオダクトの発生する条件を成因別に述べたものである。□内に入れるべき字句を下の番号から選べ。ただし、□内の同じ記号は、同じ字句を示す。

- (1) 沈降によるダクトは、主に □ア 圏内で生ずる。□ア の圏内では下降気流を生ずるが、この下降気流は非常に □イ ため蒸発の盛んな海面又は大地の近くに下降してくると □ウ の逆転層を生じ、上昇 □エ ダクトを形成しやすい。
- (2) 夜間冷却によるダクトは、主に □オ で生ずる。その形成ダクトの種類は、接地形ダクトである。また、霧が発生すると電波の屈折率が変わるため、ダクトを生ずる原因となる。

- | | | | | |
|------|-------|-------|------|-----------|
| 1 湿度 | 2 陸上 | 3 高気圧 | 4 H形 | 5 湿気が多い |
| 6 温度 | 7 低気圧 | 8 海上 | 9 S形 | 10 乾燥している |