

11. 伝送線路方程式と反射係数

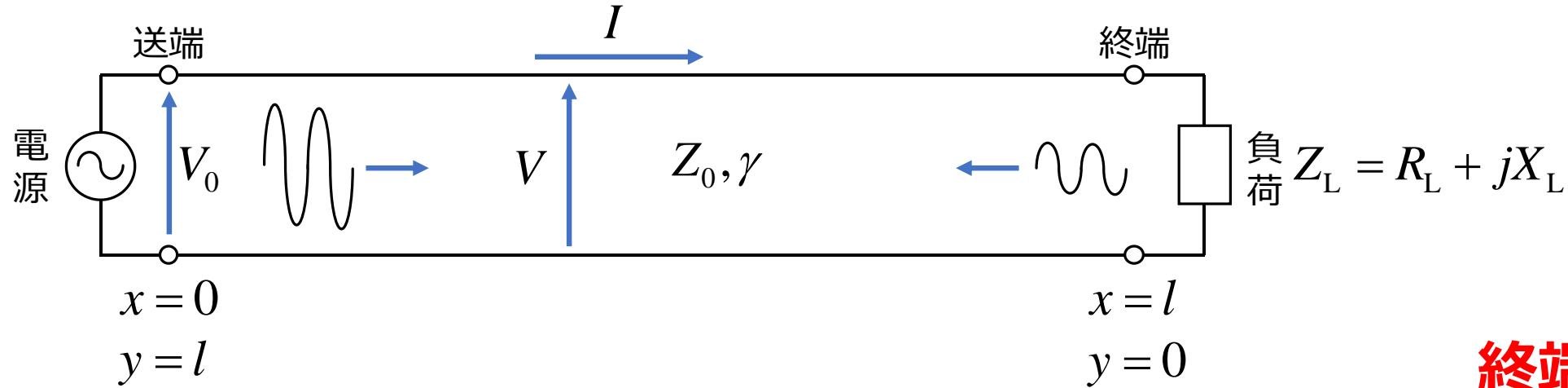
11. Transmission-Line Equation and Reflection Coefficient

講義内容

1. 伝送線路方程式の完全解
2. 伝送線路上の電圧・電流の分布
3. 反射係数

有限長伝送線路

一般の伝送線路 … **有限長** 伝送線路



終端 によって
反射波 が生じる

線路上の任意の点 x における電圧・電流は、

$$\begin{cases} V = V_1 e^{-\gamma x} + V_2 e^{\gamma x} \\ I = \frac{1}{Z_0} (V_1 e^{-\gamma x} - V_2 e^{\gamma x}) \end{cases}$$

反射波成分

V_1 と V_2 は任意定数

任意定数 V_1 と V_2 は **境界条件** により定まる

境界条件から振幅 V_1 , V_2 を計算

伝送線路方程式の一般解

$$\begin{cases} V = V_1 e^{-\gamma x} + V_2 e^{\gamma x} \\ I = \frac{1}{Z_0} (V_1 e^{-\gamma x} - V_2 e^{\gamma x}) \end{cases}$$

送端 側の **境界条件** $x = 0 \Rightarrow V = V_0 \longrightarrow V_0 = V_1 + V_2$

終端 側の **境界条件**

$x = l$ での電圧・電流を V_l, I_l とすると $\longrightarrow Z_L = \frac{V_l}{I_l}$

$\longrightarrow Z_L = \frac{V_l}{I_l} = \frac{V_1 e^{-\gamma l} + V_2 e^{\gamma l}}{\frac{1}{Z_0} (V_1 e^{-\gamma l} - V_2 e^{\gamma l})} = Z_0 \frac{V_1 e^{-\gamma l} + V_2 e^{\gamma l}}{V_1 e^{-\gamma l} - V_2 e^{\gamma l}}$

以下の2式より,

$$\begin{cases} V_1 = V_0 \frac{(Z_L + Z_0) e^{\gamma l}}{(Z_L - Z_0) e^{-\gamma l} + (Z_L + Z_0) e^{\gamma l}} \\ V_2 = V_0 \frac{(Z_L - Z_0) e^{-\gamma l}}{(Z_L - Z_0) e^{-\gamma l} + (Z_L + Z_0) e^{\gamma l}} \end{cases}$$

\Rightarrow **完全** な解

完全な解と反射係数

伝送線路方程式の完全な解

$$V = V_0 \frac{(Z_L + Z_0)e^{\gamma(l-x)} + (Z_L - Z_0)e^{-\gamma(l-x)}}{(Z_L - Z_0)e^{-\gamma l} + (Z_L + Z_0)e^{\gamma l}} = V_0 e^{-\gamma x} \frac{1 + \frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} e^{-2\gamma(l-x)}}{\frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} e^{-2\gamma l} + 1}$$

$$\frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} = K = |K| e^{j\theta}$$

反射係数

極座標表示

反射係数 を用いると,

$$\begin{cases} V = V_0 e^{-\gamma x} \frac{1 + Ke^{-2\gamma(l-x)}}{1 + Ke^{-2\gamma l}} \\ I = \frac{V_0}{Z_0} e^{-\gamma x} \frac{1 - Ke^{-2\gamma(l-x)}}{1 + Ke^{-2\gamma l}} \end{cases}$$

分子に注目

$$1 + Ke^{-2\gamma(l-x)}$$

入射波

同じ場所 x での **入射波** に対する **反射波** の **大きさ**・**位相** の **関係** を表す

反射係数 K
の意味

$|K|$: 終端での反射波の大きさの割合
 θ : 終端での反射波の位相の進み角

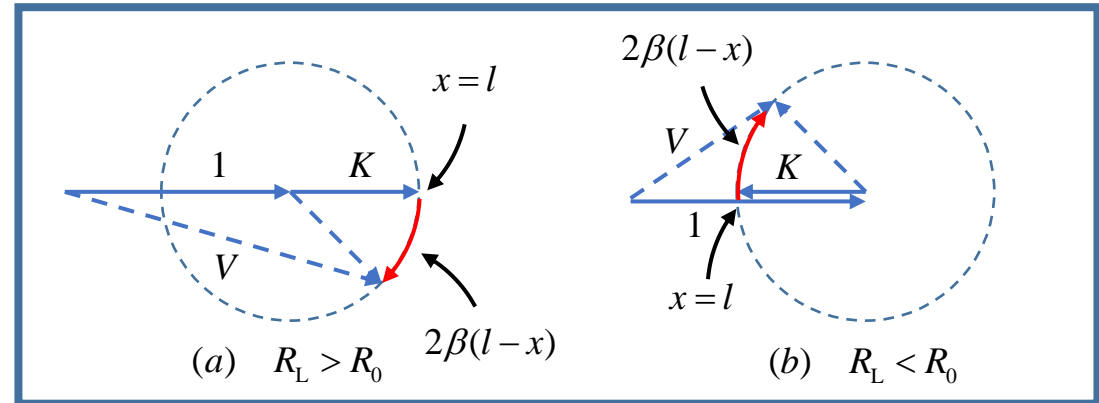
電圧定在波

フェーザ図から **電圧定在波** を考える

簡単化の為、**無損失** 線路 (特性インピーダンス: R_0) & **抵抗** 負荷 (R_L) で

$$K = \frac{R_L - R_0}{R_L + R_0} = \begin{cases} |K|e^{j0} & R_L > R_0 \quad (a) \\ |K|e^{j\pi} & R_L < R_0 \quad (b) \end{cases}$$

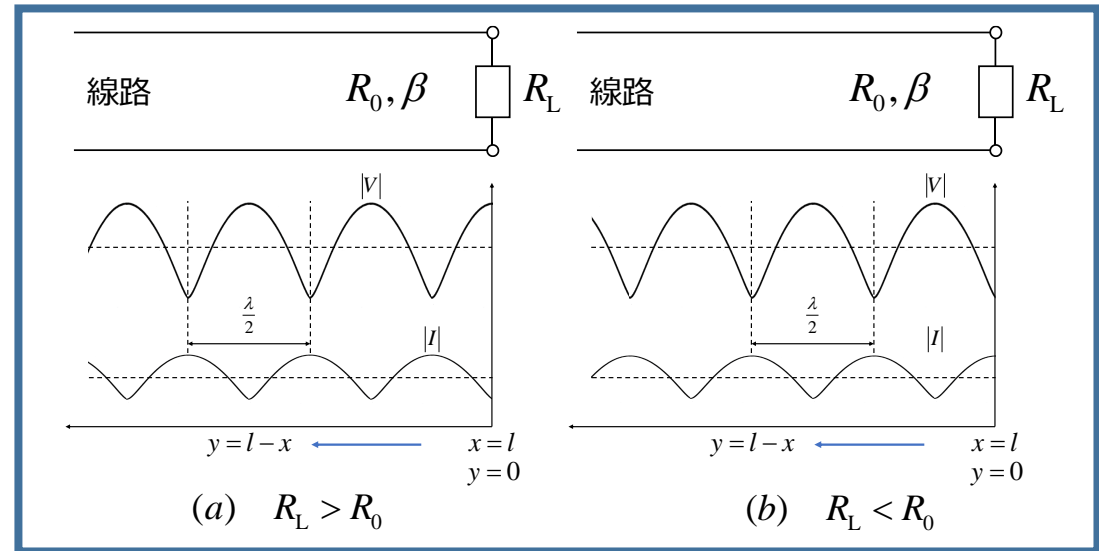
入射波, 反射波, 合成波のフェーザ図 \longrightarrow



- $R_L > R_0$ の場合
 - $x = l$ の点で電圧 **最大**
 - 位相が π ずれた点で電圧 **最小**
- $R_L < R_0$ の場合
 - $x = l$ の点で電圧 **最小**
 - 位相が π ずれた点で電圧 **最大**

共に **位置** が変わると
電圧 が変化

以上より **定在波** を描くと \Rightarrow

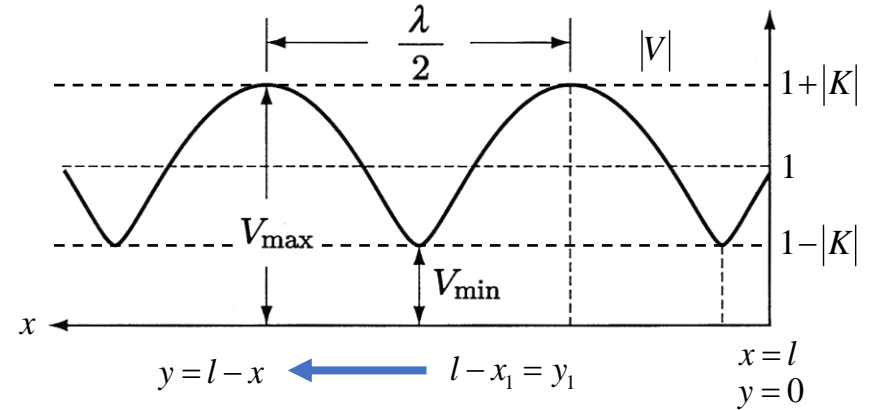


反射係数と電圧定在波比

電圧定在波の波形

フェーザ図の合成波の大きさ（長さ）より
電圧定在波の波形が描ける

波形より $\left\{ \begin{array}{l} \text{電圧の最大振幅 } V_{\max} \propto 1 + |K| \\ \text{電圧の最小振幅 } V_{\min} \propto 1 - |K| \end{array} \right.$



→ V_{\max} と V_{\min} の比を定義 → **電圧定在波比 ρ** (**VSWR** : **V**oltage **S**tanding **W**ave **R**atio)

$$\rho = \frac{V_{\max}}{V_{\min}} = \frac{1 + |K|}{1 - |K|} \geq 1 \quad \left\{ \begin{array}{l} |K| = 0 : \rho = 1 \text{ (定在波無し)} \\ |K| \rightarrow 1 : \rho \text{ 増大} \\ |K| = 1 : \rho = \infty \end{array} \right.$$

$(1 \geq |K| \geq 0)$

逆に → $|K| = \frac{\rho - 1}{\rho + 1}$ ρ を測定すれば $|K|$ がわかる

θ は? 電圧最小となる点では反射波と入射波が逆位相
終端から V_{\min} の位置までの長さ (y_1) を計測

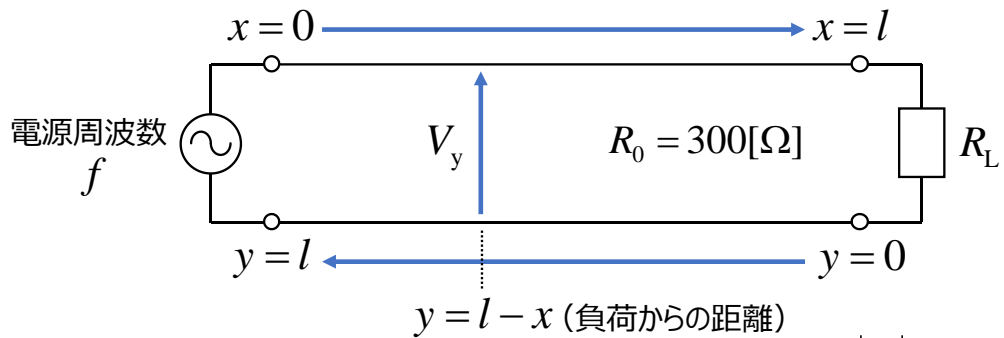
$$1 + Ke^{-j2\beta(l-x)} = 1 + |K|e^{j\theta}e^{-j2\beta y_1} = 1 + |K|e^{j(\theta - 2\beta y_1)}$$

→ $\theta - 2\beta y_1 = \pm\pi$ → $\theta = 2\beta y_1 \pm \pi = \frac{4\pi y_1}{\lambda} \pm \pi$

⇒ 反射係数 K は **測定** することが出来る ⇒ 線路の特性インピーダンスから **負荷を計算可**

特性インピーダンス $Z_0=300[\Omega]$ の無損失線路がある。受端を負荷 R_L で終端したところ、下図のような電圧定在波が現れた。次の各種値を求めよ。

- (1) 電圧定在波比 ρ (2) K の絶対値 $|K|$ (3) 反射係数 K (4) 負荷 R_L (5) 電源周波数 f



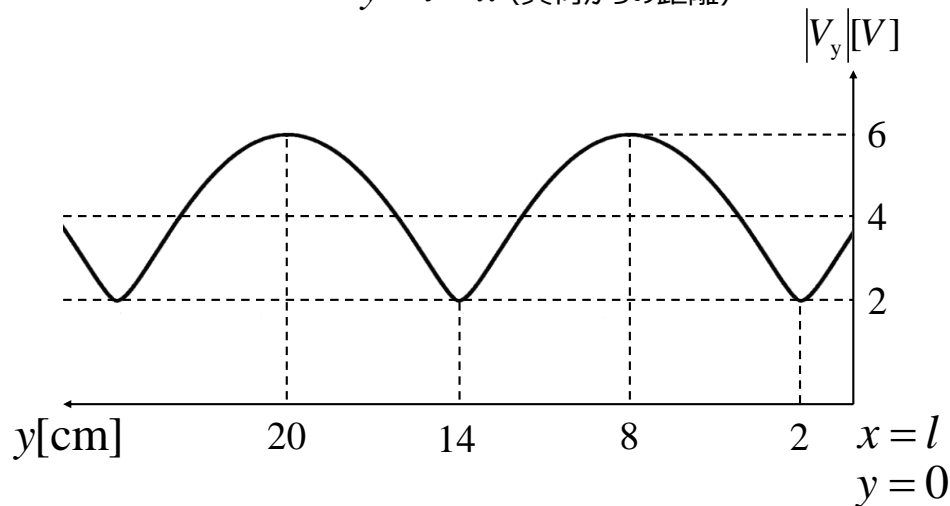
(1) 図より、電圧分布の最大値 V_{\max} と最小値 V_{\min} は

$$V_{\max} = 6[\text{V}] \quad V_{\min} = 2[\text{V}]$$

したがって、電圧定在波比は $\rho = \frac{V_{\max}}{V_{\min}} = \frac{6}{2} = 3$

(2) 反射係数 K の絶対値 $|K|$ (反射係数の大きさ) は

$$|K| = \frac{\rho - 1}{\rho + 1} = \frac{3 - 1}{3 + 1} = \frac{2}{4} = \frac{1}{2}$$



(3) 反射係数 K の位相角 θ は $\theta = \frac{4\pi y_1}{\lambda} \pm \pi$

定在波の山と山の距離は $\frac{\lambda}{2} = 12[\text{cm}]$ となるため, $\lambda = 24[\text{cm}] = 0.24[\text{m}]$ となる。

一方で, V_{\min} になる負荷から最も近い位置 y_1 は $2[\text{cm}] = 0.02[\text{m}]$ であるため,

$$\theta = \frac{4\pi y_1}{\lambda} \pm \pi = \frac{4\pi \times 2 \times 10^{-2}}{24 \times 10^{-2}} \pm \pi = \frac{4}{3}\pi, -\frac{2}{3}\pi \quad \text{より,} \quad K = |K|e^{j\theta} = \frac{1}{2}e^{j\frac{4}{3}\pi}, \frac{1}{2}e^{-j\frac{2}{3}\pi}$$

(4) 反射係数 K と各種抵抗成分の関係より, $K = \frac{R_L - R_0}{R_L + R_0}$ から, $R_L = R_0 \frac{1+K}{1-K} = R_0 \frac{1 + \frac{1}{2}e^{j\frac{4}{3}\pi}}{1 - \frac{1}{2}e^{j\frac{4}{3}\pi}} = \frac{300}{7}(3 - j2\sqrt{3})[\Omega]$

(5) 電源の周波数 f は $f = \frac{c_0}{\lambda} = \frac{3 \times 10^8 [\text{m/s}]}{0.24 [\text{m}]} = 1.25 [\text{GHz}]$