# 五層媒質装荷半無限平行平板導波管による平面波の回折

## Plane Wave Diffraction by a Semi-Infinite Parallel-Plate Waveguide with Five-Layer Material Loading

電気電子情報通信工学専攻 張 洞天

#### Dongtian ZHANG

#### 1. はじめに

レーダによる形式認識の分野において、開口端平行平板導波 管キャビティによる散乱・回折に関する解析は、レーダ断面積 (RCS)研究の分野において基本的かつ重要な課題である.これま でに、導波管キャビティによる回折問題が、主に数値解法ある いは高周波漸近解法を用いて解析され、数多くの研究報告があ る[1][2][3].しかし、これらの手法により得られた解は任意のキ ャビティの寸法に対し、一様に有効でないと考えられる.

一方,Wener-Hopf法[4]は散乱問題に対する厳密解法であり, キャビティの回折問題に有効に適用できることが知られている. 文献[5][6]においては,有限長平行平板導波管から構成される 2D material-loaded キャビティによる平面波の回折問題がWener-Hopf法 により厳密に解析され,キャビティの長さが波長と同程度以上で あれば有効となる近似解が得られている.文献[5][6]の一般化とし て,文献[7][8]では,五層媒質装荷半無限平行平板導波管による平 面波の回折問題がWener-Hopf法により解析され,任意のキャビテ ィの寸法に対し,有効な解が導出されている.

本研究では、キャビティを構成しうる形状として五層媒質装 荷半無限平行平板導波管を取り上げ、平面波の回折問題を Wener-Hopf 法と変形留数解析法[4][9]を併用した手法により解析 する.過去にこの問題の Wiener-Hopf 解析[10][11]がなされている が、解析の見直しと改良、及び数値計算精度の改善を行う必要 がある.

なお、本論文では電磁界の時間因子を $e^{-i\omega t}$ とし、全て記述から省略する.

#### 2. Wiener-Hopf法による散乱問題の解析

図1に示すように、五種の異なる媒質が層状に装荷された半 無限平行平板導波管に平面 E 波が z 軸と角度 $\theta_0$  をなして入射 したときの散乱問題を、Wener-Hopf 法により解析する. 導波管 を構成する2枚の平板は無限に薄い完全導体で、 y 軸方向に一 様である. 導波管内の領域 LIL, III, IV, V に装荷された媒質の比誘 電 率 は 各 々  $\mathcal{E}_{r1}, \mathcal{E}_{r2}, \mathcal{E}_{r3}, \mathcal{E}_{r4}, \mathcal{E}_{r5}$ , 比 透 磁 率 は 各 々  $\mu_{r1}, \mu_{r2}, \mu_{r3}, \mu_{r4}, \mu_{r5}$ である.



図 1.五層媒質装荷半無限平行平板導波管.

全電界 $\phi'(x,z)$ [= $E_{y}'(x,z)$ ] は次式で定義する.

$$\phi^{i}(x,z) = \phi^{i}(x,z) + \phi(x,z)$$
 (1)  
但し、 $\phi^{i}(x,z)$ は入射界で、次式で定義される.  
 $\phi^{i}(x,z) = e^{-ik(x\sin\theta_{0}+z\cos\theta_{0})}, 0 < \theta_{0} < \pi/2.$  (2)  
また、 $k [= \omega(\mu_{0}\varepsilon_{0})^{1/2}]$ は自由空間の波数である.全電界

φ'(x,z)は2次元波動方程式

 $\left[\partial^2 / \partial x^2 + \partial^2 / \partial z^2 + \mu(x, z)\varepsilon(x, z)k^2\right]\phi'(x, z) = 0$ (3)

を満足する. 但し,

(

$$\mu(x,z) = \begin{cases} 1(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ \sim V \ U \ M \}), \\ \mu_{r1}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \mu_{r2}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \mu_{r3}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \mu_{r4}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \mu_{r4}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \mu_{r4}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \mu_{r5}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ V \ ), \\ \end{cases} \varepsilon_{r1}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \varepsilon_{r2}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \varepsilon_{r3}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ I \ ), \\ \varepsilon_{r4}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ V \ ), \\ \varepsilon_{r5}(\{ \mathfrak{A}| \mathfrak{I} \ V \ ), \\ \end{cases}$$

零でない電磁界成分は次式から求められる.

$$E'_{y}, H'_{x}, H'_{z}) = \left[\phi', \frac{i}{\omega\mu_{0}\mu(x, z)}\frac{\partial\phi'}{\partial z}, \frac{1}{i\omega\mu_{0}\mu(x, z)}\frac{\partial\phi'}{\partial x}\right].$$
(5)

解析の便宜上,媒質に微小損失を導入し、  $k = k_1 + ik_2(0 < k_2 \ll k_1)$ とすると、放射条件により、式(1)における未知の散乱界 $\phi(x, z)$ は任意のxに対し、次の漸近的振舞いを示すことが分かる。

$$\phi(x,z) = \begin{cases} O(e^{-k_2 z}), & z \to \infty, \\ O(e^{k_2 z \cos \theta_0}), z \to -\infty. \end{cases}$$

散乱界のこに関する Fourier 変換を

 $\Phi(x,\alpha) = (2\pi)^{-1/2} \int_{-\infty}^{\infty} \phi(x,z) e^{i\alpha z} dz, \quad \alpha (\equiv \operatorname{Re} \alpha + i \operatorname{Im} \alpha) = \sigma + i\tau$  (7) で定義すると,式(6)より $\Phi(x,\alpha)$ は複素 $\alpha$ 平面上の帯状領域  $-k_2 < \tau < k_2 \cos \theta_0$ において正則であることが示される.次に, 散乱界の $\zeta$ に関する Fourier 積分を

$$\Phi_{+}(x,\alpha) = (2\pi)^{-1/2} \int_{0}^{\infty} \phi(x,z) e^{i\alpha z} dz,$$
(8)

$$\Phi_{-}(x,\alpha) = (2\pi)^{-1/2} \int_{-\infty}^{-L_{1}} \phi^{t}(x,z) e^{i\alpha z} dz,$$
(9)

$$\Phi_m^r(x,\alpha) = (2\pi)^{-1/2} \int_{-L_m}^{-L_{m+1}} \phi^t(x,z) e^{i\alpha z} dz, \quad m = 1, 2, 3, 4,$$
(10)

$$\Phi_1^0(x,\alpha) = (2\pi)^{-1/2} \int_{-L_5}^0 \phi^t(x,z) e^{i\alpha z} dz$$
(11)

で定義すると、式(11)は次のように表現できる.  $\Phi(x \alpha) = \hat{\Phi}(x \alpha) + \Psi(x \alpha)$ 

$$P(x,\alpha) = \Phi_{-}(x,\alpha) + \Psi_{(+)}(x,\alpha).$$
(12)

但し,

$$\tilde{\Phi}_{-}(x,\alpha) = \sum_{m=1}^{4} \Phi_{m}^{r}(x,\alpha) + \Phi_{1}^{0}(x,\alpha) + \Phi_{-}(x,\alpha),$$
(13)

1

(6)

$$\Psi_{(+)}(x,\alpha) = \Phi_{+}(x,\alpha) - A \frac{e^{-ikx\sin\theta_{0}}}{\alpha - k\cos\theta_{0}}, \quad A = \frac{1}{(2\pi)^{1/2}i}.$$
 (14)

式(3)の Fourier 変換を取って得られる変換波動方程式を解くこと により, Fourier 変換領域における散乱界は次のように表現する ことができる(紙面の制約上,定義の多くは省略).

$$\Phi(x,\alpha) = \begin{cases} \Psi_{(+)}(b,\alpha)e^{-\gamma(x-b)}, & x > b, \\ \Psi_{(+)}(-b,\alpha)e^{\gamma(x+b)}, & x < -b, \\ \Psi_{(+)}(b,\alpha)\frac{\sinh\gamma(x+b)}{\sinh2\gamma b} \\ -\Psi_{(+)}(-b,\alpha)\frac{\sinh\gamma(x-b)}{\sinh2\gamma b} \\ + \frac{1}{b}\sum_{n=1}^{\infty} \left[ -\frac{e^{-i\alpha L_{2}}C_{5n}^{+}(\alpha)}{\alpha^{2} + \gamma_{n}^{2}} + \frac{e^{-i\alpha L_{1}}C_{1n}^{-}(\alpha)}{\alpha^{2} + \Gamma_{2n}^{2}} \right] \\ + \frac{e^{-i\alpha L_{2}}C_{2n}^{-}(\alpha) - e^{-i\alpha L_{1}}C_{1n}^{+}(\alpha)}{\alpha^{2} + \Gamma_{2n}^{2}} \\ + \frac{e^{-i\alpha L_{2}}C_{3n}^{-}(\alpha) - e^{-i\alpha L_{2}}C_{2n}^{+}(\alpha)}{\alpha^{2} + \Gamma_{3n}^{2}} \\ + \frac{e^{-i\alpha L_{2}}C_{3n}^{-}(\alpha) - e^{-i\alpha L_{2}}C_{3n}^{+}(\alpha)}{\alpha^{2} + \Gamma_{3n}^{2}} \\ + \frac{e^{-i\alpha L_{2}}C_{5n}^{-}(\alpha) - e^{-i\alpha L_{2}}C_{3n}^{+}(\alpha)}{\alpha^{2} + \Gamma_{3n}^{2}} \\ + \frac{e^{-i\alpha L_{2}}C_{5n}^{-}(\alpha) - e^{-i\alpha L_{2}}C_{3n}^{+}(\alpha)}{\alpha^{2} + \Gamma_{3n}^{2}} \\ \end{bmatrix} \\ \sin\frac{n\pi}{2b}(x+b), \quad |x| > b. \end{cases}$$

但し,  $\gamma = (\alpha^2 - k^2)^{1/2}$ として,

$$\gamma_{n} = [(n\pi / 2b)^{2} - k^{2}]^{1/2};$$

$$\Gamma_{mn} = [(n\pi / 2b)^{2} - k_{rm}^{2}]^{1/2},$$

$$k_{rm} = (\varepsilon_{rm} \mu_{rm})^{1/2} k, m = 1, 2, 3, 4, 5.$$
(16)

式(15)は Fourier 変換領域における散乱界である.式(15)に含まれる  $\Psi_{(+)}(\pm b, \alpha)$  は未知関数で, Wiener-Hopf 方程式の解 $U_{(+)}(\alpha), V_{(+)}(\alpha)$ 

$$\Psi_{(+)}(\pm b,\alpha) = (1/2) \Big[ U_{(+)}(\alpha) \pm V_{(+)}(\alpha) \Big]$$
 (17)

なる関係にある. 但し,

$$U_{(+)}(\alpha) = -M_{+}(\alpha) \left[ \frac{2A\cos(kb\sin\theta_{0})}{M_{+}(k\cos\theta_{0})(\alpha - k\cos\theta_{0})} - \sum_{n=1,odd}^{\infty} \left( \frac{n\pi}{2b} \right)^{2} \frac{\delta_{n}M_{+}(i\gamma_{n})U_{(+)}(i\gamma_{n})}{bi\gamma_{n}(\alpha + i\gamma_{n})} \right],$$
(18)

$$V_{(+)}(\alpha) = N_{+}(\alpha) \left[ \frac{2iA\sin(kb\sin\theta_{0})}{N_{+}(k\cos\theta_{0})(\alpha - k\cos\theta_{0})} + \sum_{n=2,even}^{\infty} \left(\frac{n\pi}{2b}\right)^{2} \frac{\delta_{n}N_{+}(i\gamma_{n})V_{(+)}(i\gamma_{n})}{bi\gamma_{n}(\alpha + i\gamma_{n})} \right].$$
(19)

式(18)(19)に含まれる各種係数は以下のように定義される.

$$\rho_{4n} = \frac{(\mu_{r5} / \mu_{r4})\Gamma_{4n} - \delta_{3n}\Gamma_{5n}}{(\mu_{r5} / \mu_{r4})\Gamma_{4n} + \delta_{3n}\Gamma_{5n}}, \quad \delta_{4n} = \frac{\mu_{r5}\gamma_n - \Gamma_{5n}}{\mu_{r5}\gamma_n + \Gamma_{5n}},$$
(21)

$$\delta_{3n} = \frac{1 - \rho_{3n} e^{-4n - 5} \alpha_{4n}}{1 + \rho_{3n} e^{-2\Gamma_{4n}(L_3 - L_4)}}, \quad \rho_{3n} = \frac{(\mu_{r4} / \mu_{r3})\Gamma_{3n} - \delta_{2n}\Gamma_{4n}}{(\mu_{r4} / \mu_{r3})\Gamma_{3n} + \delta_{2n}\Gamma_{4n}}, \tag{22}$$

$$\delta_{2n} = \frac{1 - \rho_{2n} e^{-2\Gamma_{3n}(L_2 - L_3)}}{1 + \rho_{2n} e^{-2\Gamma_{3n}(L_2 - L_3)}}, \quad \rho_{2n} = \frac{(\mu_{r3} / \mu_{r2})\Gamma_{2n} - \delta_{1n}\Gamma_{3n}}{(\mu_{r3} / \mu_{r2})\Gamma_{2n} + \delta_{1n}\Gamma_{3n}}, \quad (23)$$
$$\delta_{1n} = \frac{1 - \rho_{1n} e^{-2\Gamma_{2n}(L_1 - L_2)}}{1 + \rho_{2n} e^{-2\Gamma_{2n}(L_1 - L_2)}}, \quad \rho_{1n} = \frac{(\mu_{r2} / \mu_{r1})\Gamma_{1n} - \Gamma_{2n}}{(\mu_{r2} / \mu_{r1})\Gamma_{2n} + \Gamma_{2n}},$$

$$1 + \rho_{1n}e^{-\mu_{1n}(\mu_{12})} \qquad (\mu_{r2}/\mu_{r1})I_{1n} + I_{2n} \quad (24)$$
  
但し、  $C = 0.57721566\cdots$ を Euler 定数として、

$$M_{+}(\alpha) = (\cos kb)^{1/2} e^{i\pi/4} (k+\alpha)^{-1/2}$$

$$\exp\{(i\gamma b / \pi) \ln[(\alpha - \gamma) / k]\}$$

$$\cdot \exp\{(i\alpha b / \pi)[1 - C + \ln(\pi / 2kb) + i\pi / 2]\}$$

$$\prod_{n=1,odd}^{\infty} (1 + \alpha / i\gamma_{n})e^{2i\alpha b / n\pi},$$
(25)

$$N_{+}(\alpha) = (\sin kb / k)^{1/2} \exp\{(i\gamma b / \pi) \ln[(\alpha - \gamma) / k]\}$$
  

$$\cdot \exp\{(i\alpha b / \pi)[1 - C + \ln(2\pi / kb) + i\pi / 2]\}$$
  

$$\prod_{n=2, even}^{\infty} (1 + \alpha / i\gamma_{n})e^{2i\alpha b / n\pi}.$$
(26)

## 変形留数解析法による解の構成

3.

式(18)(19)より, U<sub>(+)</sub>(α) は以下に示す解析的性質を満足す ることが分かる

(U1)  $U_{(+)}(-i\gamma_n) - \delta_n U_{(+)}(i\gamma_n) = 0, \quad n = 1, 3, 5 \cdots$ 

(U2)  $U_{(+)}(\alpha)$ は分岐点 $\alpha = -k$ を持つ.

(U3)  $U_{(+)}(\alpha)$ は1位の極 $\alpha = k \cos \theta_0$ を持ち,次の関係を満足する.

Res 
$$U_{(+)}(k\cos\theta_0) = -2A\cos(kb\sin\theta_0).$$

(U4) 
$$U_{(+)}(\alpha) = O(\alpha^{-3/2}), \quad \alpha \to \infty \ (\tau > -k_2).$$
  
便宜上, 次の関数を導入する.

$$U'_{(+)}(\alpha) = -\frac{2A\cos(kb\sin\theta_0)}{M_+(k\cos\theta_0)}\frac{M_+(\alpha)}{\alpha - k\cos\theta_0}.$$
 (27)

式(26)(27)より、 $\tilde{U}_{(+)}(\alpha)$ は次の性質を満たすことが分かる.

(U'1) 
$$U'_{(+)}(\alpha)$$
は1位の零点 $\alpha = -i\gamma_n(n=1,3,5\cdots)$ を持つ.

(U'2)  $U'_{(+)}(\alpha)$ は分岐点 $\alpha = -k$ を持つ.

(U'3)  $U'_{(+)}(\alpha)$ は1位の極 $\alpha = k \cos \theta_0$ を持ち,次の関係を満足する.

Res  $U'_{(+)}(k\cos\theta_0) = -2A\cos(kb\sin\theta_0).$ 

$$(U'4) \quad U'_{(+)}(\alpha) = O(\alpha^{-3/2}), \quad \alpha \to \infty \ (\tau > -k_2).$$

 $U_{(+)}(\alpha)$ と $U'_{(+)}(\alpha)$ の持つ解析的性質に関する基本的な差 異は,条件(U1)と(U'1)を比較して分かるように零点である. そこで,条件(U1)は $U_{(+)}(\alpha)$ の零点を定義する方程式であると 考え, $U_{(+)}(\alpha)$ を以下のように表現する.

$$U_{(+)}(\alpha) = U'_{(+)}(\alpha) p(\alpha) q_u(\alpha).$$
<sup>(28)</sup>

ここで  $p(\alpha)$  は零点を持たない整関数である.また,  $q_u(\alpha)$  は $U'_{(+)}(\alpha)$ の零点 $-i\gamma_n(n=1,3,5,\cdots)$ を消去するため に導入したものであり、次式で定義される.

$$q_{u}(\alpha) = \prod_{n=1}^{\infty} \frac{1 + \alpha / i\Gamma_{2n-1}^{u}}{1 + \alpha / i\gamma_{2n-1}}.$$
(29)

但し,

$$\Gamma_{2n-1}^{u} = \gamma_{2n-1} + \Delta_{n}^{u}, \quad n = 1, 2, 3, \cdots$$
(30)

式(30)における $\Delta_n^u$ は $i\gamma_{2n-1}$ からの零点の移動量を表し,現段 階では未知であるが,これらは条件(U1)から決定されるべきも のである以上の考察より,残された作業は整関数 $p(\alpha)$ の決定 と零点の移動量 $\Delta_n^u$ を求めるための具体的な方法の確立となる.  $\Delta_n^u$ が以下に示す極限を持つと仮定する.

$$\lim_{n \to \infty} \Delta_n^u = \frac{\pi \Delta_u}{b}.$$
(31)

ここで,式(29)より以下のようにおくことができる.

$$q_{u}(\alpha) = \prod_{n=1}^{\infty} \frac{1 + \alpha / i\Gamma_{2n-1}^{u}}{1 + \alpha / i\gamma_{2n-1}}$$
$$= \frac{\prod_{n=1}^{\infty} \left[ 1 + (-i\alpha) / \Gamma_{2n-1}^{u} \right] e^{i\alpha b / n\pi}}{\prod_{n=1}^{\infty} \left[ 1 + (-i\alpha) / \gamma_{2n-1} \right] e^{i\alpha b / n\pi}}$$
$$\equiv \frac{q_{u1}(\alpha)}{q_{u2}(\alpha)}.$$
(32)

この $q_{u1}(\alpha)$ について考える式(16)より, $n \rightarrow \infty$ において,

$$\gamma_n = \left[ \left( \frac{n\pi}{2b} \right)^2 - k^2 \right]^{1/2} = \frac{n\pi}{2b} + O(n^{-1}).$$
(33)

式(30),(31),(33),より、 $\Gamma_{2n-1}^{u}$ の $2n-1 \rightarrow \infty$ における漸近形は、

$$\Gamma_{2n-1}^{u} = \frac{2n-1}{2b}\pi + \frac{\pi\Delta_{u}}{b} + O(n^{-1})$$
$$= \frac{\pi}{b}n + \frac{\pi}{2b}(2\Delta_{u} - 1) + O(n^{-1}).$$
(34)

従って,無限乗積の漸近的振る舞いより $q_{ul}(\alpha)$ は $\alpha \rightarrow \infty$ において,

$$q_{u1}(\alpha) \sim 2^{-1/2} K_{p1}(-i\alpha)^{-1/2-(2\Delta_u-1)/2} \\ \cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi} \left(1 - C - \ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right] \\ = 2^{-1/2} K_{p1}(-i\alpha)^{-\Delta_u} \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi} \left(1 - C - \ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right], \\ \sim -2^{-1/2} K_{p1}(i\alpha)^{-\Delta_u} \sin\left\{b\left[-i\alpha + \frac{\pi}{2b}(2\Delta_u - 1)\right]\right\} \\ \cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi} \left(1 - C - \ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right].$$
(35)  
(EL),

$$K_{p1} = \frac{(\pi/b)^{\Delta_u} \Gamma(1 + \Delta_u - 1/2)}{\pi^{1/2}} \prod_{n=1}^{\infty} \frac{\pi n/b + \pi/2b(2\Delta_u - 1)}{\Gamma_{2n-1}^u}$$
$$= \pi^{-1/2} \left(\frac{\pi}{b}\right)^{\Delta_u} \Gamma\left(\frac{1}{2} + \Delta_u\right) \prod_{n=1}^{\infty} \frac{\pi}{2b} \frac{2n + 2\Delta_u - 1}{\Gamma_{2n-1}^u}.$$
(36)

次に $q_{u2}(\alpha)$ についても同様に、

$$\gamma_{2n-1} = \frac{2n-1}{2b}\pi + O(n^{-1})$$
$$= \frac{\pi}{b}n - \frac{\pi}{2b} + O(n^{-1}), (2n-1 \to \infty).$$
(37)

式(37)より,無限乗積の漸近的振る舞いを用いて,  $q_{u2}(\alpha) \sim 2^{-1/2} K_{n}, (-i\alpha)^{-1/2+1/2}$ 

$$\exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right]$$

$$= 2^{-1/2}K_{p2}\exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right],$$

$$\sim -2^{-1/2}K_{p2}\sin\left\{b\left[-i\alpha-\frac{\pi}{2b}\right]\right\}$$

$$\cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right].$$
(38)

但し,

$$K_{p2} = \frac{(\pi/b)^{1/2-l/2} \Gamma(1-1/2)}{\pi^{1/2}} \prod_{n=1}^{\infty} \frac{\pi n/b - \pi/2b}{\gamma_{2n-1}}$$
$$= \pi^{-l/2} \Gamma\left(\frac{1}{2}\right) \prod_{n=1}^{\infty} \frac{\pi}{2b} \frac{2n-1}{\gamma_{2n-1}}.$$
(39)

式(35),(38)を式(32)に適用すると,  $q_u(\alpha)$ は $\alpha \rightarrow \infty$ において,  $q_u(\alpha) \sim 2^{-1/2} K (-i\alpha)^{-\Delta_u}$ 

$$\begin{aligned} &\cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right] \\ &\cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right] \\ &= \frac{K_{q1}}{K_{q2}}\exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right] \\ &= \frac{K_{q1}}{K_{q2}}(-i\alpha)^{-\Delta_{u}} \\ &= K_{q}(-i\alpha)^{-\Delta_{u}}, (-\pi/2 < \arg\alpha < 3\pi/2), \\ q_{u}(\alpha) \sim 2^{-1/2}K_{q1}(-i\alpha)^{-\Delta_{u}}\sin\left[-ib\alpha + \frac{\pi}{2}(2\Delta_{u}-1)\right] \\ &\cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right] \\ &/2^{-1/2}K_{q2}\sin\left[-ib\alpha - \frac{\pi}{2}\right] \\ &\cdot \exp\left[\frac{-i\alpha b}{\pi}\left(1-C-\ln\frac{-i\alpha b}{\pi}\right)\right] \\ &= \frac{K_{q1}}{K_{q2}}(i\alpha)^{-\Delta_{u}}\frac{\sin(-ib\alpha - \pi/2 + \pi\Delta_{u})}{\sin(-ib\alpha - \pi/2)} \\ &= K_{q}(i\alpha)^{-\Delta_{u}}\frac{\sin(ib\alpha - \pi\Delta_{u} + \pi/2)}{-\sin(ib\alpha + \pi/2)} \\ &= K_{q}(i\alpha)^{-\Delta_{u}}\frac{\cos(ib\alpha - \pi\Delta_{u})}{\cos(ib\alpha)}, (\arg\alpha = -\pi/2). \end{aligned}$$

但し,

$$K_{q} = \frac{K_{q1}}{K_{q2}} = \pi^{-1/2} \left(\frac{\pi}{b}\right)^{\Delta_{u}} \Gamma\left(\frac{1}{2} + \Delta_{u}\right)$$
(41)  
$$\cdot \prod_{n=1}^{\infty} \frac{(2n-1+2\Delta_{u})\gamma_{2n-1}}{(2n-1)\Gamma_{2n-1}^{u}}.$$

3

条件(U'4)と式(40)を式(28)に適用すれば、 $U_{(+)}(\alpha)$ の $\tau > -k_2$ における漸近的振舞いを導くことができる.すなわち、

$$U_{(+)}(\alpha) = O\left\{p(\alpha)\alpha^{-3/2-\Delta_u}\right\}, (\alpha \to \infty).$$
<sup>(42)</sup>

U<sub>(+)</sub>(α) は条件(U4) を満足しなければならないから,式(41)よ り直ちに次式が結論される.

$$p(\alpha) = O(\alpha^{\Delta_u}), (\alpha \to \infty).$$
<sup>(43)</sup>

 $p(\alpha)$ は零点を持たない整関数があったから,Liouvilleの定理とその拡張により,

$$p(\alpha) \equiv p_0( 定数) \tag{44}$$

であることがわかる.このとき,同時に $\Delta_u$ の値を決定することができ、

$$\Delta_u = 0 \tag{45}$$

を得る.式(43)を式(28)に代入し、条件(U3),(U'3)を考慮すれば、  $U_{(+)}(\alpha)$ のより具体的な表現を導くことができる.すなわち、

$$U_{(+)}(\alpha) = U'_{(+)}(\alpha) \frac{q_u(\alpha)}{q_u(k\cos\theta_0)}.$$
 (46)

また,式(46)には未知の零点-*i*Г<sup>*u*</sup><sub>2*n*-1</sub>, (*n* = 1, 2, 3, ···) が含まれているが,これらの決定方程式は,条件(*U*1) より次式となることが判明する.

$$\lim_{\alpha \to -i\gamma_n} U'_{(+)} q_u(\alpha) - \delta_n U'_{(+)} (i\gamma_n) q_u(i\gamma_n) = 0, \quad n = 1, 3, 5, \cdots.$$
(47)

式(46)で与えられるU<sub>(+</sub>(α) は式(45)(47)を付帯的な性質としても つ関数であり,前述の条件(U1)~(U4)をすべて満足する. 式(19)についても上と同様の議論を展開することができ,

$$V_{(+)}(\alpha) = V'_{(+)}(\alpha) \frac{q_{\nu}(\alpha)}{q_{\nu}(k\cos\theta_0)}$$
(48)

を得る.但し,

$$V'_{(+)}(\alpha) = \frac{2iA\sin(kb\sin\theta_0)}{N_+(k\cos\theta_0)} \frac{N_{(+)}(\alpha)}{\alpha - k\cos\theta_0},$$
(49)

$$q_{\nu}(\alpha) = \prod_{n=1}^{\infty} \frac{1 + \alpha / i\Gamma_{2n}^{\nu}}{1 + \alpha / i\gamma_{2n}},$$
(50)

$$\Gamma_{2n}^{\nu} = \gamma_{2n} + \Delta_n^{\nu}, n = 1, 2, 3, \cdots.$$
 (51)

ここで $-i\Gamma_n^{\nu}$ ,  $(n = 2, 4, 6, \cdots)$  は $V_{(+)}(\alpha)$  の零点,  $\Delta_n^{\nu}$  は $-i\gamma_{2n}$  から $-i\Gamma_{2n}^{\nu}$  への零点の移動量を表す式(50)の $\alpha \rightarrow \infty$  における 漸近的振舞いを考察することにより,  $\Delta_n^{\nu}$  は次の極限を持つこ とが示される.

$$\lim_{n \to \infty} \Delta_n^{\nu} = 0.$$
<sup>(52)</sup>

また、 $V_{(+)}(\alpha)$ の零点の決定方程式は次式で与えられる.

$$\lim_{\alpha \to -i\gamma_n} V'_{(+)}(\alpha) q_{\nu}(\alpha) - \delta_n V'_{(+)}(i\gamma_n) q_{\nu}(i\gamma_n) = 0,$$
  

$$n = 2, 4, 6, \cdots$$
(53)

以上,変形留数解析法に基づいて $U_{(+)}(\alpha)$ , $V_{(+)}(\alpha)$ を数値計 算上,便利な形式に構成したが,実は式(27),(49)で定義される  $U'_{(+)}(\alpha)$ , $V'_{(+)}(\alpha)$ は,平行平板導波管による回折問題に対する 厳密解を表すことが示される.従って,式(29),(50)なる $q_u(\alpha)$ ,  $q_v(\alpha)$ は,領域 $|x| \le b, z \le 0$ を完全導体で満たしたことによる 補正関数を表すものと解釈される本項での議論展開からわかる ように、変形留数解析法は厳密解が得られるような規範的問題の 解に対し、零点の移動なる概念を用いて本来の問題の解を近似的 に構成するものである.

U<sub>(+)</sub>(α),V<sub>(+)</sub>(α)のもつ零点の決定方程式はおのおの,式(47), (53)で与えられるが,これらは共に無限連立方程式であり,未知数 が無限乗積の中に含まれるため,このままの形式では不都合であ る.これらの零点は反復法により,効率良く求めることができる.

#### 4. 結論

式(22)(23)は過去の研究で得られた結果[11]とは異なり, 導波管 内の異種媒質の境界面間の多重散乱を直観的に理解しやすい形 式に表現している.更に,本研究の結果は導波管内媒質を完全 導体,真空等の特別の場合に極限移行することが容易であると いう利点を持っている.以上より,本研究で得た解は文献[11]の 結果に比べて優れている.本要旨で展開した解析は E 波入射の 場合であるが,H 波入射の場合についても WienerHopf 法と変形 留数解析法を併用して同様に解析できる[12].また,研究成果は文 献[12]において発表予定である.

### 謝辞

本論文を作成するにあたり、ご指導を頂いた修士論文指導教員 の小林一哉教授に心より感謝致します.長坂崇史助教には、本論 文の作成にあたり、適切なご助言を賜りました.感謝申し上げま す.また、日常の議論を通じて多くの知識や示唆を頂戴したしま した小林研究室の皆様に深く感謝致します.

#### 献

 Stone, W. R., Ed., Radar Cross Sections of Complex Objects, IEEE Press, New York, 1990.

文

- [2] Bhattacharyya, A. K. and D. L. Sengupta, Radar Cross Section Analysis and Control, Artech House, Boston, 1991.
- [3] Lee, S. W. and H. Ling, "Data book for cavity RCS: Version 1", Tech. Rep., No. SWL 89-1, Univ. Illinois, Urbana, 1989.
- [4] Kobayashi, K., "Wiener-Hopf and modified residue calculus techniques", in Analysis Methods for Electromagnetic Wave Problems, Chap. 8, Yamashita, E. Ed., Artech House, Boston, 1990.
- [5] Koshikawa, S. and K. Kobayashi, "Diffraction by a terminated, semi-infinite parallel-plate waveguide with three-layer material loading: the case of H polarization", Electromagnetic Waves & Electronic Systems, vol. 5, no.1, pp. 13-23, 2000.
- [6] Koshikawa, S. and K. Kobayashi, "Diffraction by a terminated, semi-infinite parallel-plate waveguide with three-layer material loading", IEEE Trans. Antennas Propagat, vol. 45, no. 6, pp. 949-959, 1997.
- [7] Koshikawa, S., K. Ikeda, and K. Kobayashi, "Diffraction by a semi-infinite parallel-plate waveguide with five different material loading: the case of H polarization", Tech. Rep., IEE Japan, no. EMT-96-22, 1996.
- [8] Koshikawa, S. and K. Kobayashi, "Diffraction by a semi-infinite parallel-plate waveguide with five different material loading: the case of E polarization", Tech. Rep., IEE Japan, no. EMT-96-85, 1996.
- [9] Mitta, R. and S. W. Lee, Analytical Techniques in the Theory of Guided Waves, Macmillan, New York, 1971.
- [10] 池田幸司, "五層媒質装荷半無限平行平板導波管による平 面H波の回折", 中央大学修士論文, 1996年3月.
- [11] 兼子隆太郎, "五層媒質装荷半無限平行平板導波管による 平面波の回折",中央大学修士論文,2012年2月.
- [12] K. W. He, D. T. Zhang, and K. Kobayashi, "Diffraction by a semi-infinite parallel-plate waveguide with five-layer material loading: the case of H polarization", PIERS 2022 Hangzhou, April 25-29, 2022, Hangzhou, China (accepted for presentation).