

クラックによるSH波の散乱問題の解析

東海大学海洋学部 学生員 ○寺田 実次
東海大学海洋学部 正員 北原 道弘

1. はじめに

クラックによる波動の散乱特性、即ち、波動の指向性、開口変位、応力拡大係数などの動特性を知ることは、超音波による非破壊検査において、また破壊力学的にも重要な問題である。ここでは、SH波によるクラックの散乱特性について考えてみる。解析上の要点は次の4点にある。(1)開口変位を未知量とする2重層ポテンシャルを用いて積分方程式を組み立てる。(2)周波数域のグリーン関数を用い、(3)密度をチエビシェフ多項式で展開する。(4)これよりクラック面上の積分は解析的に評価できること。

2. クラックによる散乱問題

図1に示す長さ $2a$ のクラックを考える。SH波に対する基礎式及び応力表現は次のようになる。

$$\mu(\Delta + k_0^2) u_s(x) = 0 \quad (1)$$

$$\bar{U}_{ij}(x) = \mu u_s(x); \quad (j=1, 2) \quad (2)$$

ここに、 $k_0 = \omega / C_T$ ($C_T = \sqrt{\mu/\rho}$) である。クラック表面上での境界条件は次のように与えられる。

$$\bar{U}_{32}(x_1, 0^+) = \bar{U}_{32}(x_1, 0^-) = 0, \quad -a \leq x_1 \leq a \quad (3)$$

ここに、 0^+ 及び 0^- はそれぞれ x_2 の正の側と負の側からの極限値を表す。いま、散乱波に対する変位と応力場を次のように定義する。

$$\{U_s, U_{ij}^s\} = \{U_s, U_{ij}\} - \{U_s^t, U_{ij}^{t-}\} \quad (4)$$

ここに、 U_s は全変位場、 U_s^t は入射波の変位場である。この散乱場 U_s^s は無限遠で放射条件を満足しなければならない。

3. 積分方程式

2重層ポテンシャルによる散乱波の積分表現は

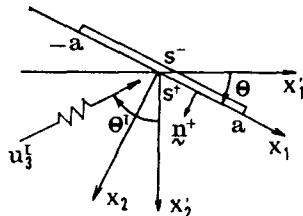


図1 長さ $2a$ のクラックと入射波 U_s^t

次のようになる。

$$u_s^t(x) = \int_{S^+} \bar{U}_{32}^G(x; y) \pi_j(y) \Delta U_s(y) dS_y \quad (5)$$

ここに、 ΔU_s はクラックの開口変位であり、入射波はクラック面上で連続であるから、

$$\Delta U_s(y) = \Delta U_s^t(y) = \{U_s^t(y)\}^+ - \{U_s^t(y)\}^-, \quad y \in S^+ \quad (6)$$

と書ける。 \bar{U}_{32}^G は応力に関するグリーン関数であり、グリーン関数 U_s^G を用いて次のように定義される。

$$\mu(\Delta + k_0^2) U_s^G(x; y) = - \delta(x; y) \quad (7)$$

$$\bar{U}_{32}^G(x; y) = \mu \frac{\partial}{\partial x_2} U_s^G(x; y)$$

クラック面上で $y^+ = (0, 1)$ であるから、式(5)は次のように書ける。

$$\bar{U}_{32}^G(x) = \int_{-a}^a \bar{U}_{32}^G(x; y, 0) \Delta U_s^t(y) dy \quad (8)$$

上式を微分して、クラック面上の境界条件(3)を用いるとクラック面上で次の積分方程式を得る。

$$-\bar{U}_{32}^t(x_1, 0) = \mu \left\{ \frac{\partial}{\partial x_2} \int_{-a}^a \bar{U}_{32}^G(x_1, x_2; y, 0) \Delta U_s^t(y) dy \right\}_{x_2=a} \quad (-a \leq x_1 \leq a) \quad (9)$$

ここに、 \bar{U}_{32}^t は入射波による応力

$$\bar{U}_{32}^t(x) = \mu \frac{\partial}{\partial x_2} U_s^t(x)$$

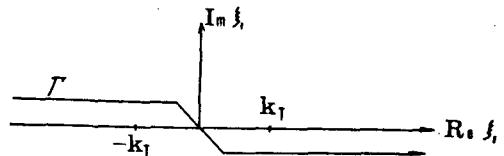


図2 積分路 T

であり、式(7)におけるガリーン関数 U_0^G を具体的に書き下しておくと次のようになる。

$$U_0^G(x; y) = \frac{i}{4\pi a} \int_{\Gamma} Y_T^{-1} e^{ik_T(x-y) + ik_T |x| e^{-ik_T y}} d\beta, \quad (11)$$

ここに、

$$Y_T = \sqrt{a^2 - \beta^2} \quad (12)$$

であり、分枝は $\operatorname{Im} Y_T > 0$ となるように取る。図2は、この場合の積分路 Γ を示したものである。

4. 数値解析例

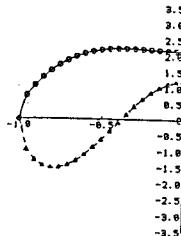
積分方程式(9)において、開口変位 ΔU_0^G を次のよ

図3 開口変位

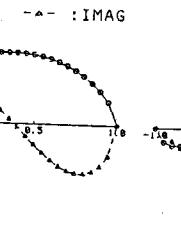
(a) $\theta^1 = 0^\circ$

(b) $\theta^1 = 30^\circ$

(a)



(b)



- $ak_T = 4.0$ -

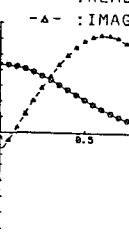
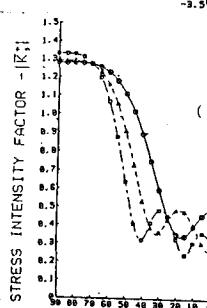


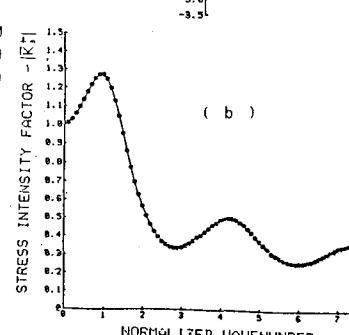
図4 応力拡大係数

(a) $\theta^1 = 0^\circ$

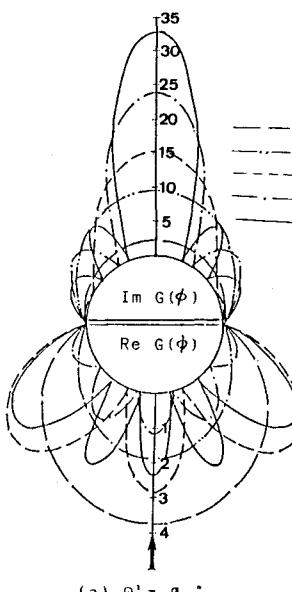
(b) $a k_T = 4, 6, 8$



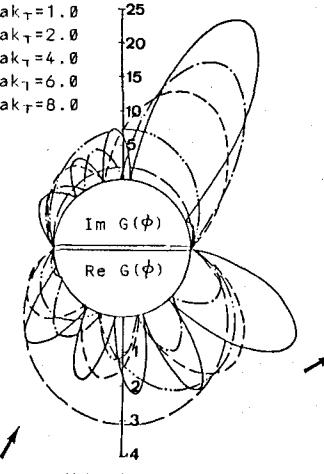
(a)



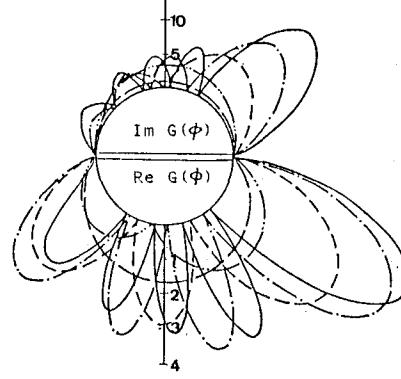
(b)



(a) $\theta^1 = 0^\circ$



(b) $\theta^1 = 30^\circ$



(c) $\theta^1 = 60^\circ$

うなチエビシェフ多項式で展開すれば、

$$\Delta U_0^G(y_i) = -4i \sum_{n=1}^{\infty} a_n \psi_n(y_i) \quad (13)$$

$$\psi_n(y_i) = \begin{cases} \cos\{n \sin^{-1}(y_i/a)\}, & n = \text{odd} \\ i \sin[n \sin^{-1}(y_i/a)], & n = \text{even} \end{cases} \quad (14)$$

式(9)のクラック面上の積分は解析的に評価することができた。図3に開口変位を、図4に応力拡大係数を、図5にRADIATION パターンを示す。紙面の都合上、詳細については当日報告する。