

(51)Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	テ-マコード [*] (参考)
G01N 3/32		G01N 3/32	C 2G061
G01L 1/00		G01L 1/00	M

審査請求 有 請求項の数 1 O L (全 8 頁)

(21)出願番号	特願2001 - 160884(P 2001 - 160884)	(71)出願人	301027524 福井大学長 福井県福井市文京 3 丁目 9 番 1 号
(22)出願日	平成13年 5 月29日(2001.5.29)	(72)発明者	飯井 俊行 福井県福井市文京 3 - 9 - 1 福井大学工 学部内
特許法第30条第 1 項適用申請有り		(72)発明者	渡邊 勝彦 東京都目黒区駒場 4 - 6 - 1 東京大学生 産技術研究所内
		(74)代理人	100058479 弁理士 鈴江 武彦 (外 5 名) F タ-ム(参考) 2G061 BA03 DA11 DA12 EA02 EC02

(54)【発明の名称】応力拡大係数の誤差評価方法

(57)【要約】 (修正有)

【課題】ただ一度の解析により求めた応力拡大係数中の誤差の程度を評価し、結果的に、精度の高い応力拡大係数を短時間で算出することができる応力拡大係数の誤差評価方法を提供する。

【解決手段】き裂の先端を原点とし、き裂の上下面を各々 = ± とする極座標系 (r ,) において、き裂の周辺に配置した特異要素を用いて有限要素解析を行い、特異要素上の節点の x、y 方向各々の変位 U (r ,)、V (r ,) を求め、前記節点変位を用いて、以下の式 (1) により所要の応力拡大係数を求め、

$$\begin{bmatrix} K_{IIDCT} \\ K_{IDCT} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \\ 4V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

$$U^*(r, \theta) = U(r, \theta) - U(r, -\theta) \tag{1}$$

$$V^*(r, \theta) = V(r, \theta) - V(r, -\theta)$$

$$G' = (2\pi/L)^{1/2} G/(1+k)$$

(添字 I, II はそれぞれモードを表し、G はせん断弾性係数を表し、L は特異要素寸法を表し、k は平面応力・平面ひずみ両状態に対してき裂先端の変位を共通の式で表す時に用いる係数を表す)

前記節点変位を用いて、以下の式 (2) により前記式

(1) によって求められた所要の応力拡大係数に含まれる誤差を評価する。

$$\begin{bmatrix} \Delta K_{IDCE} \\ \Delta K_{IIDCE} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 2V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \\ 2U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \end{bmatrix} \tag{2}$$

【特許請求の範囲】

【請求項 1】き裂先端を原点とし、き裂の上下面を各々 $= \pm$ とする極座標系 (r, θ) において、き裂の周辺に配置した特異要素を用いて有限要素解析を行い、特異要素上の節点の x 、 y 方向各々の変位 U

(r, θ) 、 $V(r, \theta)$ を求め、前記節点変位を用いて、以下の式 (1) により所要の応力拡大係数を求め、
【数 1】

$$\begin{bmatrix} K_{IIDCT} \\ K_{IDCT} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \\ 4V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

$$U^*(r, \theta) = U(r, \theta) - U(r, -\theta)$$

$$V^*(r, \theta) = V(r, \theta) - V(r, -\theta)$$

$$G' \equiv (2\pi/L)^{1/2} G / (1+k)$$

(添字 I, II はそれぞれモードを表し、 G はせん断弾性係数を表し、 L は特異要素寸法を表し、 k は平面応力・平面ひずみ両状態に対してき裂先端の変位を共通の式で表す時に用いる係数を表す)

前記節点変位を用いて、以下の式 (2) により前記式 (1) によって求められた所要の応力拡大係数に含まれる誤差を評価する、
【数 2】

$$\begin{bmatrix} \Delta K_{IDCE} \\ \Delta K_{IIDCE} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 2V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \\ 2U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

ことを特徴とする応力拡大係数の誤差評価方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】この発明は、応力拡大係数の誤差評価方法に係り、特に、機械構造物、土木構造物などのインフラストラクチャに欠陥が発見された場合の構造健全性評価に適用可能な応力拡大係数誤差評価指標に関するものである。

【0002】

【従来の技術】任意の荷重を受ける構造物中のき裂の健全性評価を行うために、有限要素解析を行い、その結果をもとに応力拡大係数 (K 値) を評価することが広く行われている。これは、K 値の解が存在しない場合に特に有効な手法となるが、その実用にあたっては、得られた K 値解の精度判定が重要な課題となる。

【0003】有限要素解析にて、き裂を含む構造を扱う場合、き裂先端における応力の特異性を表現・評価するために多くの手法が考案されている。この中で有力なものの一つが Barsoum と Henshell、Shaw が独立に提案した特異要素を用いて特異性を表し、Tracey の式により K 値を評価する手法 (変位法: Displacement Correlation Technique, 以下 DCT) である。この手法の特徴は、比較的粗い要素分割で実用的に十分な精度の K 値を得ることが期待できる点にあり、過去において多くの研究者がこの特異要素を用いた K 値評価において、K 値精度を確保するための特異要素寸法選定に関する研究を行ってきた。しかしながら、現在においては要素寸法のみならず、荷重条件も K 値に影響を及ぼすことが指摘され、あらゆる条件を満足する特異要素の最適寸法は存在しないとの見解に至っている。

【0004】一般に、有限要素解析による K 値の解は、

20 要素数を増加させることによりその精度は向上する。しかし、工学問題である以上 (特に、特異要素を用いるメリットを最大限生かすためにも) 少ない要素数で十分な精度の解が得られることが望ましく、その実現のためには、一度の解析を通じて K 値の解と共にその誤差の程度を見積もることができ、それを踏まえた補正や得られた解の実用的観点からの適否を判断することができれば都合がよい。

【0005】一般に、弾性問題における有限要素解の誤差評価においては Zienkiewicz、Zhu が提案したエネルギーノルムを用いての誤差指標の考え方を適用することが考えられる。しかしながら、この誤差指標は、K 値の次元を持たないため、この指標が小さくなる場合に K 値の誤差も小さくなることは期待できても、その K 値の誤差の程度を知ることはできない。

【0006】その結果、数回の解析によりその収束をみるという性格のものであったため、解析に習熟・労力を要し、結果的に解析に要するコストは大きなものとならざるをえなかった。

【0007】

40 【発明が解決しようとする課題】上述したように、一般に、有限要素解析による K 値の解は、要素数を増加させることによりその精度は向上する。しかしながら、工学問題である以上少ない要素数で十分な精度の解が得られることが望ましく、その実現のためには、一度の解析を通じて K 値の解と共にその誤差の程度を見積もることができ、それを踏まえた補正や得られた解の実用的観点からの適否を判断できることが望まれている。

【0008】そこで、この発明は、上述した問題点を鑑みなされたものであって、その目的は、ただ一度の解析により求めた応力拡大係数中の誤差の程度を評価し、結

果的に、精度の高い応力拡大係数を短時間で算出することができる応力拡大係数の誤差評価方法を提供することにある。

【 0 0 0 9 】

【課題を解決するための手段】上記課題を解決し目的を達成するために、請求項 1 に記載の応力拡大係数の誤差評価方法は、き裂先端を原点とし、き裂の上下面を各々

$$\begin{bmatrix} K_{IIDCT} \\ K_{IDCT} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \\ 4V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

$$U^*(r, \theta) = U(r, \theta) - U(r, -\theta)$$

$$V^*(r, \theta) = V(r, \theta) - V(r, -\theta)$$

$$G' \equiv (2\pi/L)^{1/2} G/(1+k)$$

(添字 I, II はそれぞれモードを表し、G はせん断弾性係数を表し、L は特異要素寸法を表し、k は平面応力・平面ひずみ両状態に対してき裂先端の変位を共通の式で表す時に用いる係数を表す)

前記節点変位を用いて、以下の式 (2) により前記式 (1) によって求められた所要の応力拡大係数に含まれる誤差を評価する、

【数 4】

$$\begin{bmatrix} \Delta K_{IDCE} \\ \Delta K_{IIDCE} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 2V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \\ 2U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

ことを特徴とする。

【 0 0 1 0 】この発明の応力拡大係数の誤差評価方法によれば、き裂先端変位場の関数形が既知であり、特異要素についてはこの変位の関数形を一部表現しうること、また応力拡大係数をき裂先端要素の変位のみから評価しうることに着目し、応力拡大係数の次元を有する誤差指標 (式 (2)) を提案するものである。これにより、ただ一度の解析を通じて所要の応力拡大係数 K_{DCT} と共にその誤差 K_{DCE} を見積もることができ、それを踏まえた補正や得られた解の実用的観点からの適否を判断することができる。したがって、短時間で応力拡大係数を求めるとともにその誤差の程度を評価することが可能であり、精度の高い応力拡大係数を算出することができ

$$\begin{bmatrix} K_{IIDCT} \\ K_{IDCT} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \\ 4V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

$$U^*(r, \theta) = U(r, \theta) - U(r, -\theta)$$

$$V^*(r, \theta) = V(r, \theta) - V(r, -\theta)$$

$$G' \equiv (2\pi/L)^{1/2} G/(1+k)$$

(添字 I, II はそれぞれモードを表し、G はせん断弾性係数を表し、L は特異要素寸法を表し、k は平面応力・平面ひずみ両状態に対してき裂先端の変位を共通の式で表す時に用いる係数を表す)

前記節点変位を用いて、以下の式 (2) により前記式 (1) によって求められた所要の応力拡大係数に含まれる誤差を評価する、

【数 6】

$$\begin{bmatrix} \Delta K_{IDCE} \\ \Delta K_{IIDCE} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 2V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \\ 2U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

ことを特徴とする応力拡大係数誤差評価プログラムを記憶した記憶媒体にも適用可能である。

= ± とする極座標系 (r ,) において、き裂の周辺に配置した特異要素を用いて有限要素解析を行い、特異要素上の節点の x、y 方向各々の変位 U (r ,)、V (r ,) を求め、前記節点変位を用いて、以下の式 (1) により所要の応力拡大係数を求め、

【数 3】

る。

【 0 0 1 1 】この発明に係る応力拡大係数の誤差評価方法は、大型汎用構造解析ソフトウェアに組み込むことにより有用である。

【 0 0 1 2 】例えば、この発明は、き裂先端を原点とし、き裂の上下面を各々 = ± とする極座標系 (r ,) において、き裂の周辺に配置した特異要素を用いて有限要素解析を行い、特異要素上の節点の x、y 方向各々の変位 U (r ,)、V (r ,) を求め、前記節点変位を用いて、以下の式 (1) により所要の応力拡大係数を求め、

【数 5】

【0013】また、この発明は、応力拡大係数誤差評価プログラムを記憶した記憶媒体と、応力拡大係数の誤差を評価するための所定条件の入力を受け付ける入力手段と、前記入力手段を介して入力された所定条件に基づいて、前記記憶媒体に記憶した前記応力拡大係数誤差評価プログラムを実行する制御手段と、を備えたシステムであって、前記制御手段は、前記応力拡大係数誤差評価プ

ログラムに基づいて、き裂先端を原点とし、き裂の上下面を各々 $= \pm$ とする極座標系 (r, θ) において、き裂の周辺に配置した特異要素を用いて有限要素解析を行い、特異要素上の節点の x 、 y 方向各々の変位 $U(r, \theta)$ 、 $V(r, \theta)$ を求め、前記節点変位を用いて、以下の式 (1) により所要の応力拡大係数を求め、

【数7】

$$\begin{bmatrix} K_{I D D C T} \\ K_{I D C T} \end{bmatrix} = G^I \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \\ 4V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

$$U^*(r, \theta) = U(r, \theta) - U(r, -\theta)$$

$$V^*(r, \theta) = V(r, \theta) - V(r, -\theta)$$

$$G^I \equiv (2\pi/L)^{1/2} G / (1+k)$$

(添字 I, II はそれぞれモードを表し、G はせん断弾性係数を表し、L は特異要素寸法を表し、k は平面応力・平面ひずみ両状態に対してき裂先端の変位を共通の式で表す時に用いる係数を表す)

前記節点変位を用いて、以下の式 (2) により前記式 (1) によって求められた所要の応力拡大係数に含まれ

る誤差を評価する、

【数8】

$$\begin{bmatrix} \Delta K_{I D C E} \\ \Delta K_{I I D C E} \end{bmatrix} = G^I \begin{bmatrix} 2V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \\ 2U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

ことを特徴とする応力拡大係数誤差評価プログラムを実行するシステムにも適用可能である。

Correlation Error Index) の導出過程について説明する。

【0014】

【発明の実施の形態】以下、この発明の応力拡大係数の誤差評価方法の一実施の形態について図面を参照して説明する。

【0016】まず、図1に示すように、き裂20の先端を原点、き裂20の上下面を各々 $= \pm$ とする極座標系 (r, θ) を考える(ここでは、三角形特異要素数8個の場合を示し、図中の黒丸は要素上の節点を示す)。このとき、 x 、 y 方向各々の変位 u 、 v の一般解は、

【数9】

【0015】まず、この発明の応力拡大係数 (K 値) の誤差評価方法に適用される誤差指標 $K_{D C E}$ 、すなわち、DCE Index (Displacement

$$\begin{bmatrix} u \\ v \end{bmatrix} = \frac{r^{n/2}}{2G} \sum_{n=1}^{\infty} \left\{ A_{I n} \begin{bmatrix} f_{I u n}(\theta) \\ f_{I v n}(\theta) \end{bmatrix} - A_{I I n} \begin{bmatrix} f_{I I u n}(\theta) \\ f_{I I v n}(\theta) \end{bmatrix} \right\} \dots (1)$$

として与えられる。ここで、G はせん断弾性係数、関数 $f_{I u n}$ 、 $f_{I v n}$ 、 $f_{I I u n}$ 、 $f_{I I v n}$ は次式により与えられ、添字の I、II は各々モード I、II に、そして u 、 v は各々 x 、 y 方向の変位に対応する。モード I とは、き裂20に対して y 方向に沿った引っ張り方向の変位に対応し、モード II とは、き裂20に対して x 方向に沿ったせん断方向の変位に対応する。は

平面応力・平面ひずみ両状態に対し、き裂先端の変位を共通の式で表すときに用いる係数に対応し、 $K_{D C E}$ をポアソン比として平面ひずみ場にて (3-4)、平面応力場に対して (3-) / (1+) となる量である。

【0017】

【数10】

$$\begin{bmatrix} f_{I u n}(\theta) \\ f_{I v n}(\theta) \\ f_{I I u n}(\theta) \\ f_{I I v n}(\theta) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{n}{2} \cos\left(\frac{n}{2} - 2\right)\theta + \left(k + \frac{n}{2} + (-1)^n\right) \cos \frac{n\theta}{2} \\ \frac{n}{2} \sin\left(\frac{n}{2} - 2\right)\theta - \left(-k + \frac{n}{2} + (-1)^n\right) \sin \frac{n\theta}{2} \\ -\frac{n}{2} \sin\left(\frac{n}{2} - 2\right)\theta + \left(k + \frac{n}{2} - (-1)^n\right) \sin \frac{n\theta}{2} \\ -\frac{n}{2} \cos\left(\frac{n}{2} - 2\right)\theta - \left(k - \frac{n}{2} + (-1)^n\right) \cos \frac{n\theta}{2} \end{bmatrix} \dots (2)$$

【0018】ここで f_{Ivn} 、 f_{Iun} が奇関数、 f_{Ivn} 、 f_{Iun} が偶関数であることより、 x 軸をはさんで上下対称点の相対変位を考えると、それらは単一

のモードで表わされる (モード分離)。

$$\begin{bmatrix} u^*(r, \theta) \\ v^*(r, \theta) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} u(r, \theta) - u(r, -\theta) \\ v(r, \theta) - v(r, -\theta) \end{bmatrix} = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{r^{n/2}}{G} \begin{bmatrix} -A_{In} f_{Iun}(\theta) \\ A_{In} f_{Ivn}(\theta) \end{bmatrix}$$

…(3)

【0020】一方、特異要素を用いる有限要素解析では、特異要素の一辺上の変位 ($U(r, \theta)$ 、 $V(r, \theta)$) を、解析の結果得られたその辺 (quarter point ($r=L/4$))、end point

($r=L$) の節点変位を用いることにより次式として表わされる。

【0021】
【数12】

$$\begin{bmatrix} U(r, \theta) \\ V(r, \theta) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U(0, \theta) \\ V(0, \theta) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -3U(0, \theta) + 4U(L/4, \theta) - U(L, \theta) \\ -3V(0, \theta) + 4V(L/4, \theta) - V(L, \theta) \end{bmatrix} \sqrt{\frac{r}{L}} + \begin{bmatrix} 2U(0, \theta) - 4U(L/4, \theta) + 2U(L, \theta) \\ 2V(0, \theta) - 4V(L/4, \theta) + 2V(L, \theta) \end{bmatrix} \frac{r}{L}$$

…(4)

【0022】特異要素についても $U^*(r, \theta)$ 、 $V^*(r, \theta)$ 、 $U(r, \theta) - U(r, -\theta)$ 、 $V(r, \theta) - V(r, -\theta)$ を導入することにより、式 (3) にならったモード分離を行い次式を得ることがで

きる。
【0023】
【数13】

$$\begin{bmatrix} U^*(r, \theta) \\ V^*(r, \theta) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \theta) - U^*(L, \theta) \\ 4V^*(L/4, \theta) - V^*(L, \theta) \end{bmatrix} \sqrt{\frac{r}{L}} + \begin{bmatrix} -4U^*(L/4, \theta) + 2U^*(L, \theta) \\ -4V^*(L/4, \theta) + 2V^*(L, \theta) \end{bmatrix} \frac{r}{L}$$

…(5)

【0024】この特異要素を用いた計算結果により、 K 値を評価する手法は種々あるが、よく用いられるものの一つに Tracey の評価式がある。この K 値評価式では、き裂面上 ($r=0$) で式 (5) と変位の一般解式 (3) にて級数の第 2 項までをとる場合と対応づけることにより、 K 値すなわち K_{DCT} を評価している。具体的には、 $f_{Iv1}(\theta) = f_{Iu1}(\theta) = +1$ 、 A

$K_{IDCT} = K_{IDCT} / (2)^{1/2}$ 、 $A_{I11} = -K_{IDCT} / (2)^{1/2}$ 、 $G' = (2/L)^{1/2} G / (1 + \dots)$ 、とおくことにより、次式が得られ

【0025】
【数14】

$$\begin{bmatrix} K_{IDCT} \\ K_{IDCT} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 4U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \\ 4V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \end{bmatrix}$$

…(6)

【0026】この式 (6) は、具体的には、次式 (6)' に示すように、図 1 に示す特異要素のき裂 20' の上下面における 4 点 b、c、d、e の変位で表すことができる。このとき、点 b 及び点 d は、上述した quarter point に相当し、点 c 及び点 e は、

上述した end point に相当し、それぞれの座標は、 $b: (L/4, \dots)$ 、 $c: (L, \dots)$ 、 $d: (L/4, -\dots)$ 、 $e: (L, -\dots)$ である。

【0027】
【数15】

$$\begin{bmatrix} K_{IDCT} \\ K_{IDCT} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 4(U_b - U_d) - (U_c - U_e) \\ 4(V_b - V_d) - (V_c - V_e) \end{bmatrix}$$

…(6)'

【0028】このとき、 K_{DCT} では $r=0$ に対し、 K 値を評価しているが、特異要素は、変位の解析解が示すべき特性が保証されているわけではないので、他の特異要素の辺上変位から K 値を評価する場合の K 値は、一般に式 (6) で求めた K_{DCT} と異なる。

だ結果、 $O(r^{3/2})$ 以上の高次項の影響が十分小さいとの条件が満足される場合には、式 (3) にて級数の第 2 項まで考えることにより、この領域の変位を十分な精度で表わすことができる。ここで、き裂面上に着目し、 $f_{Iv2}(\theta) = 0$ 、 $f_{Iu2}(\theta) = 0$ であることより、式 (3) は真の K 値、すなわち K_I 、 K_{II}

【0029】さて、き裂先端の十分に小さい領域を選ん 50

を用いて次のように表わされる。

【数 1 6】

【 0 0 3 0】

$$\begin{bmatrix} u^*(r, \pi) \\ v^*(r, \pi) \end{bmatrix} = \frac{1}{G'} \sqrt{\frac{2\pi r}{L}} \begin{bmatrix} -A_{II1} \\ A_{I1} \end{bmatrix} = \frac{1}{G'} \sqrt{\frac{r}{L}} \begin{bmatrix} K_{II} \\ K_I \end{bmatrix} \dots (7)$$

【 0 0 3 1】一方、特異要素のき裂面上の $U^*(r, \pi)$ 、 $V^*(r, \pi)$ は、式 (6) にて定義した K_{IDCT} 、 K_{IIDCT} を用いて次式で表わされる。

【 0 0 3 2】

【数 1 7】

$$\begin{bmatrix} U^*(r, \pi) \\ V^*(r, \pi) \end{bmatrix} = \frac{1}{G'} \sqrt{\frac{r}{L}} \begin{bmatrix} K_{IDCT} \\ K_{IIDCT} \end{bmatrix} + \frac{2r}{L} \begin{bmatrix} U^*(L, \pi) - 2U^*(\frac{L}{4}, \pi) \\ V^*(L, \pi) - 2V^*(\frac{L}{4}, \pi) \end{bmatrix}$$

… (8)

【 0 0 3 3】ここで、有限要素解析 (F E A) による各節点の変位は、変位関数に含まれる未定係数 (特異要素の場合 $r^{1/2}$ 、 r の項の未定係数) を、エネルギーの意味で最適になるように決定して与えられるものであり、真の変位の解が特異要素の変位関数に含まれていない限り、式 (8) の r / L の係数は零とはならない。

有限要素解は、真の解に近づくので、式 (8) の第 2 項は 0 に、 K_{DCT} は、真の解に収束する。

【 0 0 3 4】しかしながら、ここで用いる要素は、適合要素であることから、要素を限りなく小さくしていくとき (r 方向だけでなく 方向の分割も小さくする)、有

【 0 0 3 5】したがって、式 (8) の第 2 項は、 K 値の誤差の目安となる指標に対応し、式 (8) の r / L の係数に $(- G' / 2)$ を乗じて K 値の次元を持たせた次の K_{DCE} を誤差指標とし、 $DCE \text{ Index}$ と称することにする。

【 0 0 3 6】

【数 1 8】

$$\begin{bmatrix} \Delta K_{IDCE} \\ \Delta K_{IIDCE} \end{bmatrix} = G' \begin{bmatrix} 2V^*(L/4, \pi) - V^*(L, \pi) \\ 2U^*(L/4, \pi) - U^*(L, \pi) \end{bmatrix} \dots (9)$$

【 0 0 3 7】この誤差指標 $DCE \text{ Index}$ の特長は、特異要素の変位から直接評価が可能であること、要素を無限に小さくしていくと零に収束すること、さらに K 値そのものの次元を持つという点にある。その結果、従来提案されている他の誤差指標にありがちな数回の解析により、その収束をみるという性格のものではないため、ただ一度の解析により K 値誤差を推定することができる。これは、解析に要する労力、結果的にコストを大幅に低減することが可能となる。

プログラムなどの他に種々の情報を記憶している。この応力拡大係数誤差評価プログラムは、特異要素を用いた有限要素解析を行うプログラムや、応力拡大係数 K_{DCT} 及びこの応力拡大係数 K_{DCT} に含まれる誤差 K_{DCE} を算出するプログラムなどを含んでいる。

【 0 0 3 8】次に、この誤差指標を用いた応力拡大係数の誤差評価方法の一例について説明する。以下に示す例では、特に、上述した誤差指標 K_{DCE} を組み込んだ応力拡大係数誤差評価プログラムを記憶した記憶媒体、及び、この応力拡大係数誤差評価プログラムを実行するシステムについて説明する。

【 0 0 4 1】入力装置 1 2 は、応力拡大係数 K_{DCT} の誤差 K_{DCE} を評価するために必要な所定条件の入力を受け付ける。CPU 1 0 は、入力装置 1 2 を介して入力された所定条件に基づいて、記憶装置 1 6 に記憶された応力拡大係数誤差評価プログラムを実行する。表示装置 1 4 は、CPU 1 0 により応力拡大係数誤差評価プログラムにしたがって算出された応力拡大係数 K_{DCT} 、及び算出された応力拡大係数 K_{DCT} に含まれる誤差 K_{DCE} といった計算結果などを表示する。

【 0 0 3 9】図 2 に示すように、このシステム 1 は、制御手段として機能する CPU 1 0 と、入力手段として機能する入力装置 1 2 と、計算結果などを表示する表示装置 1 4 と、記憶媒体として機能する記憶装置 1 6 を備えて構成されている。この記憶装置 1 6 としては、フロッピー (登録商標) ディスクやハードディスクなどの磁気ディスク、コンパクトディスクなどの光ディスク、及び、これらを駆動する駆動装置などを含んで構成されている。

【 0 0 4 2】次に、上述したシステム 1 において、応力拡大係数誤差評価プログラムに基づいて、応力拡大係数 K_{DCT} 及びこの応力拡大係数 K_{DCT} に含まれる誤差 K_{DCE} を算出する方法について図 3 に示したフローチャートを参照して説明する。

【 0 0 4 0】記憶装置 1 6 は、応力拡大係数誤差評価プ

【 0 0 4 3】すなわち、CPU 1 0 は、記憶装置 1 6 に記憶される応力拡大係数誤差評価プログラムに基づいて、必要な所定条件の入力を受け付ける (S T 1)。このとき、入力される所定条件としては、き裂長さ a 、特異要素数 m 、特異要素寸法 L 、ヤング率 E やポアソン比などの物性値、作用する応力などの境界条件、領

域分割した接点の座標などである。

【 0 0 4 4 】 続いて、CPU 1 0 は、き裂周辺に配置した特異要素を用いて有限要素解析を行い、特異要素上の節点の x、y 方向各々の変位 $U(r, \theta)$ 、 $V(r, \theta)$ を求める (S T 2)。特に、ここでは、図 1 に示したように、き裂 2 0 の周辺の 4 点について、有限要素解析を行って変位を求める。

【 0 0 4 5 】 続いて、CPU 1 0 は、ステップ S T 2 において求めた節点変位を用いて、上述した式 (6) (実質的に式 (6) ' と同一) により、所要の応力拡大係数 K_{DCT} を求める (S T 3)。

【 0 0 4 6 】 続いて、CPU 1 0 は、ステップ S T 2 において求めた節点変位を用いて、上述した式 (9) により、ステップ S T 3 において求めた所要の応力拡大係数 K_{DCT} に含まれる誤差 K_{DCE} を見積もる (S T 4)。

【 0 0 4 7 】 続いて、CPU 1 0 は、最終的に正しいと思われる応力拡大係数 K 値を $K_{DCT} - K_{DCE}$ として推定する (S T 5)。

【 0 0 4 8 】 次に、解析解が存在する二次元弾性問題に

$$K_{Iref} = \sigma \sqrt{\pi a} \times \sqrt{\frac{2}{\pi \xi} \tan \frac{\pi \xi}{2} \cdot \frac{0.752 + 2.02 \xi + 0.37 \{1 - \sin(\pi \xi / 2)\}^3}{\cos(\pi \xi / 2)}}$$

【 0 0 5 2 】 図中、特に説明はしていないが、各 a / W 毎に L / a に対応する 4 個のデータがあり、 L / a と K_{IDCE} の大小関係が対応している。図中、 K_{Ierror} と K_{IDCE} の差は、各点と原点を通る傾き 1 の直線との垂直方向距離として表され、その最大値は $a / W = 0 . 1$ の $L / a = 1 / 3$ のときの 0 . 0 1 5 6、すなわち K_{Iref} を基準にしてその 1 . 5 6 % である。

【 0 0 5 3 】 L / a を小さくしていくと共に K_{IDCE} は減少し、それに従って K_{Ierror} も減少していくことがわかる。図示の範囲内では、 K_{IDCE} は、 K_{Ierror} と同程度の値をとるとして良いようであり、上述した応力拡大係数誤差評価プログラムに基づいた計算結果の妥当性を裏付けている。

【 0 0 5 4 】 なお、上述した比較例のほかに、種々の条件の異なるケースにおいても同様の検証を行った結果、この発明に係る応力拡大係数の誤差評価方法は、極めて精度が高いことが確認された。

【 0 0 5 5 】 上述したように、この発明によれば、特異要素を用いる有限要素解析結果をもとに応力拡大係数 (K 値) を評価するための誤差評価指標を開発し、これを DCE Index と名付けた。この DCE Index は、き裂先端変位場の関数形が既知であり、特異要素についてはこの変位の関数形を一部表現しうること、また K 値をき裂先端変位のみから評価しうることに着目し、K 値の次元を有する誤差指標として開発したもので

対し、特異要素を用いた有限要素解析を行い、式 (6) により求めた応力拡大係数 K_{DCT} と、解析解 K_{ref} の差 $K_{error} = (K_{DCT} - K_{ref})$ を式 (9) により求めた誤差 K_{DCE} と、を比較した例について説明する。

【 0 0 4 9 】 いずれも、ヤング率 $E = 2 0 6 GPa$ 、ポアソン比 $\nu = 0 . 3$ とした。は平面応力条件として評価した。また、特異要素数 m は 8 から始め 1 6、2 4、3 0 と増加させ、特異要素寸法比 L / a については L / a を 1 / 3、1 / 6、1 / 1 2、1 / 2 4 と変化させた (具体的には特異要素のみを再分割)。

【 0 0 5 0 】 図 4 は、一様引張 $\sigma = 9 . 8 MPa$ を受ける幅 $W = 1 0 mm$ 、長さ $H = 2 W = 2 0 mm$ の片側き裂はりに無次元き裂長さ $\xi = a / W = 0 . 1、0 . 3$ のき裂が存在する場合を示すものであり、図 5 は、図 4 の場合についてその各々に対して K_{IDCT} を求め、これと次式 K_{Iref} より求まる K_{Ierror} を K_{IDCE} と比較した結果 ($m = 1 6$) を示す。

【 0 0 5 1 】
【 数 1 9 】

ある。

【 0 0 5 6 】 DCE Index は、K 値に含まれる誤差そのものではないが、上述したように解析解が分かっている問題への適用結果によると、DCE Index は、特に多くの問題で重要となるモード I の K 値評価において、実際の 方向の分割を用いた有限要素解析により、K 値誤差そのものに近い値をとるものとなり、実際のな方法としてそれによる K 値補正に有用であることが確認された。

【 0 0 5 7 】 したがって、短時間で応力拡大係数 K_{DCT} を求めるとともにその応力拡大係数に含まれる誤差 K_{DCE} の程度を評価することが可能であり、精度の高い応力拡大係数を算出することができる。

【 0 0 5 8 】

【 発明の効果 】 以上説明したように、この発明によれば、ただ一度の有限要素解析を通じて所要の応力拡大係数 K_{DCT} と共にその誤差を K_{DCE} により見積もることができ、それを踏まえた補正や得られた K 値解の実用的観点からの適否を判断することができる。この結果、従来提案されている他の誤差指標にありがちな数回の解析により、その収束をみるという性格のものではないため、ただ一度の解析により K 値誤差を推定することができる。したがって、ただ一度の解析により求めた応力拡大係数 K_{DCT} を K_{DCE} により補正することが可能であり、結果的に、精度の高い応力拡大係数 (K 値) を短時間で算出することが可能な応力拡大係数の誤

10

20

30

40

50

差評価方法を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】図1は、き裂まわりに8個の三角形特異要素を配置した例を示すもので、節点の位置を示すと同時に変数の定義を示す。

【図2】図2は、この発明の応力拡大係数の誤差評価方法が適用されるシステムの構成を概略的に示すブロック図である。

【図3】図3は、図2に示したシステムに適用される応力拡大係数の誤差評価方法を説明するためのフローチャートである。

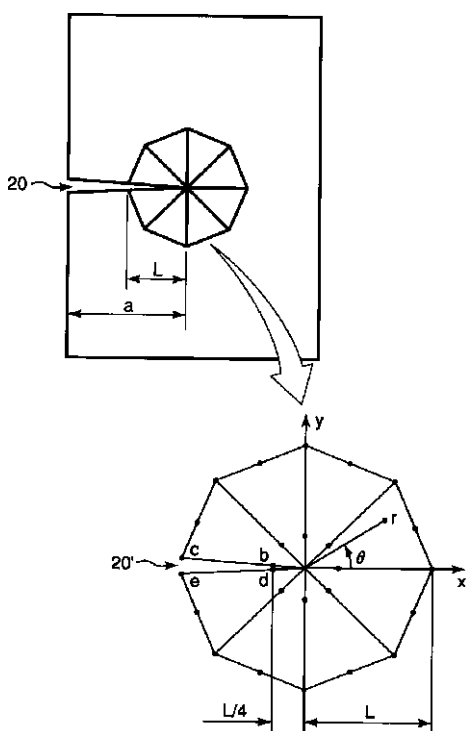
【図4】図4は、この発明の適用例を示すものであり、対象とした構造及び荷重条件を示す図である。

【図5】図5は、実際のK値誤差 K_{error} とK値誤差指標 K_{DCE} を比較した図である。

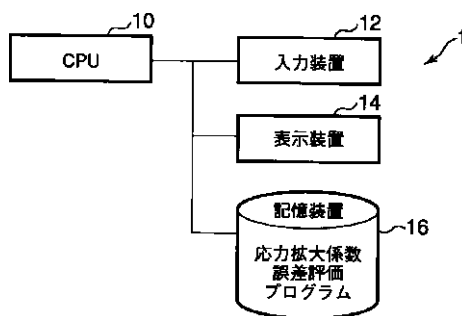
【符号の説明】

- 1...システム
- 10...CPU
- 12...入力装置
- 14...表示装置
- 16...記憶装置
- 20...き裂

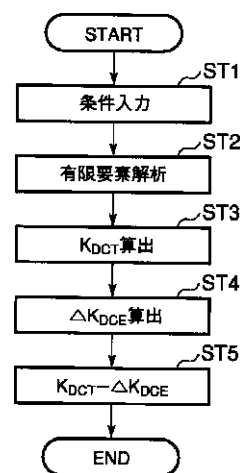
【図1】



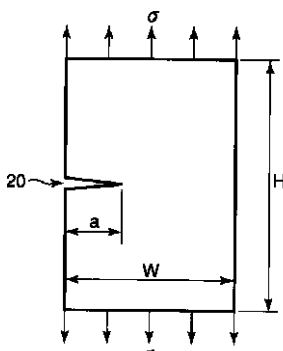
【図2】



【図3】



【図4】



【図5】

