



第 2 2 話 静的問題における非線形解析 No.2

今回は、前回の続きであり、さらに高度な非線形方程式の解法を学ぶ。修正増分法でも、増分値をかなり小さい値にしなければ誤差が累積する。最初に話すニュートン・ラフソン法では、増分時に反復計算で誤差をゼロに収束させる。非線形の増分釣合式は、式(4)と(8)を少し変更すると、

$$\Delta\phi(\Delta\mathbf{u}) = \Delta\lambda\mathbf{P} + \phi(\mathbf{u}_i) - \mathbf{K}_T\Delta\mathbf{u} = \mathbf{0} \quad \dots\dots\dots(13)$$

となる。上式は非線形方程式であるため、反復計算によって上式を満たす解  $\Delta\mathbf{u}$  を求める。

反復計算では、初期値と反復を行うために漸化式が必要であり、以下に示す。初期値として、前ステップ  $i$  回目で得られた変位  $\mathbf{u}_i$  とその荷重  $\lambda_i\mathbf{P}$  に対し、修正増分法の釣合式を用いて作る。

$$\mathbf{K}_T\delta\Delta\mathbf{u} = \Delta\lambda_i\mathbf{P} + \phi(\mathbf{u}_i) \quad \dots\dots\dots(14)$$

ただし、上式中の不釣合い力  $\phi(\mathbf{u}_i) = \lambda_i\mathbf{P} - \mathbf{Q}(\mathbf{u}_i)$  は、前ステップの応力  $\mathbf{Q}(\mathbf{u}_i)$  から計算される。  $k$  回目の反復漸化式は次式で与えられる。

$$\mathbf{K}_T\delta\Delta\mathbf{u} = \phi(\mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_k) \quad \dots\dots\dots(15)$$

ここで、接線剛性  $\mathbf{K}_T$  は、幾何学的非線形より

$$\mathbf{K}_T = \mathbf{K}_L(\mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_k) + \mathbf{K}_G(\mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_k) + \mathbf{K}_N(\mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_k) \dots\dots\dots(16)$$

となり、反復ステップ毎に更新される。ただし、弾性部材であれば、 $\mathbf{K}_L$  は常に一定であるが、部材の弾塑性を考慮すると変化する。また、右辺の不釣合い力は次式となる。

$$\phi(\mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_k) = (\lambda_i + \Delta\lambda)\mathbf{P} - \mathbf{Q}(\mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_k) \quad \dots\dots\dots(16)$$

反復  $k$  回目の近似増分変位  $\Delta\mathbf{u}_{k+1}$  は以下の式で更新されるものとする。

$$\Delta\mathbf{u}_{k+1} = \Delta\mathbf{u}_k + \delta\Delta\mathbf{u} \quad \dots\dots\dots(17)$$

収束条件は一般に次式を用い、条件を満たすとき反復計算を終えて次ステップに進む。

$$\varepsilon \geq \frac{\sqrt{\sum(\delta\Delta\mathbf{u})^2}}{\sqrt{\sum(\Delta\mathbf{u}_{i+1})^2}} \quad ; \text{or} \quad \varepsilon \geq \frac{\sum|\delta\Delta\mathbf{u}_{i+1}|}{\sum|\Delta\mathbf{u}_{i+1}|} \quad \dots\dots\dots(18)$$

上の条件を  $n$  回で満たすと、変位ベクトル  $\mathbf{u}_{i+1}$  と荷重  $\lambda_{i+1}$  は次式となる。

$$\mathbf{u}_{i+1} = \mathbf{u}_i + \Delta\mathbf{u}_n; \quad \lambda_{i+1} = \lambda_i + \Delta\lambda \quad \dots\dots\dots(19)$$

ニュートン・ラフソン法では反復時に接線剛性  $\mathbf{K}_T$  を更新するが、前ステップで得た変位  $\mathbf{u}_i$  を用いて 1 回だけ求め反復する方法がある。つまり、反復時には変更しない手法であり、修正ニュートン・ラフソン法と呼ばれる。同法は、反復計算時で接線剛性の書き換えと LDU 分解を行わないため、解析が高速となる。ただし、収束回数が増加する。

さらに高度な非線形方程式の解法である弧長法、特にクリスフィールドド法について述べる。同法は、増分変位と増分荷重のベクトル長さが、常に指定した値となるように解を求める。そのため、極端に剛性が大きい場合や、逆に不安定点近傍、剛性が軟化する場合でも解が得られ、荷重増分法と変位増分法の欠点を補う優れた手法である。

最初は、増分型の非線形釣合式から始める。非線形釣合式は式(1)であり、 $k$  回目の反復解である増分変位  $\Delta \mathbf{u}_{k+1}$  及び増分荷重パラメータ  $\Delta \lambda_{k+1}$  は、次式で更新されるものとする。

$$\Delta \mathbf{u}_{k+1} = \Delta \mathbf{u}_k + \delta \Delta \mathbf{u}; \quad \Delta \lambda_{k+1} = \Delta \lambda_k + \delta \Delta \lambda \quad \dots\dots\dots(20)$$

また、反復計算が  $n$  回で収束すると、変位ベクトル  $\mathbf{u}_{i+1}$  と増分荷重  $\lambda_{i+1}$  は、次式で表される。

$$\mathbf{u}_{i+1} = \mathbf{u}_i + \Delta \mathbf{u}_n; \quad \lambda_{i+1} = \lambda_i + \Delta \lambda_n \quad \dots\dots\dots(21)$$

ただし、釣合式の数より、 $\Delta \mathbf{u}$  と  $\Delta \lambda$  の数が多くなるため、更新増分変位  $\delta \Delta \mathbf{u}$  と増分荷重  $\delta \Delta \lambda$  に次の制限を加え、釣合式と同時に解く。

$$f(\delta \Delta \lambda, \delta \Delta \mathbf{u}) = 0 \quad \dots\dots\dots(22)$$

増分型の釣合式(8)を2式に分解し、次の解を得る。

$$\delta \Delta \mathbf{u}_1 = \mathbf{K}_T^{-1} \mathbf{P}; \quad \delta \Delta \mathbf{u}_2 = \mathbf{K}_T^{-1} \phi(\mathbf{u}_i) \quad \dots\dots\dots(23)$$

釣合式(8)の解である更新増分変位ベクトルは  $\delta \Delta \mathbf{u} = \delta \Delta \lambda \delta \Delta \mathbf{u}_1 + \delta \Delta \mathbf{u}_2$  として得られる。ここで、 $\delta \Delta \mathbf{u}$  と  $\delta \Delta \lambda$  には制限式(22)が存在する。ここでは、制限式として超円を表す次式を用いる。

$$f(\delta \Delta \lambda, \delta \Delta \mathbf{u}) = \Delta \mathbf{u}_{i+1}^T \Delta \mathbf{u}_{i+1} + (\beta \Delta \lambda_{i+1})^2 - \Delta l^2 = 0 \quad \dots\dots\dots(24)$$

ここで、 $\beta$  は荷重に対するスケールファクターである。また  $\Delta l$  は増分値であり、ここでは超円の半径を表す。上式に式(20)と(21)を代入し、 $\delta \Delta \lambda$  で整理すると、次の二次式が得られる。

$$a(\delta \Delta \lambda)^2 + 2b\delta \Delta \lambda + c = 0 \quad \dots\dots\dots(25)$$

ここで、

$$\left. \begin{aligned} a &= \Delta \mathbf{u}_{i+1}^T \Delta \mathbf{u}_{i+1} + \beta^2 \\ b &= \Delta \mathbf{u}_{i+1}^T (\Delta \mathbf{u}_i + \delta \Delta \mathbf{u}_2) + \beta^2 \Delta \lambda_i \\ c &= (\Delta \mathbf{u}_i + \delta \Delta \mathbf{u}_2)^T (\Delta \mathbf{u}_i + \delta \Delta \mathbf{u}_2) + (\beta \Delta \lambda_i)^2 - \Delta l^2 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(26)$$

である。二次方程式(25)を  $\delta \Delta \lambda$  について解くと

$$\delta \Delta \lambda = \frac{-b \pm \sqrt{b^2 - ac}}{a} \quad \dots\dots\dots(27)$$

として、 $\delta \Delta \lambda$  が得られ、式(20)に代入すると、更新する増分変位ベクトルと増分荷重が得られる。二次方程式の2つの解のうち、第  $i+1$  次と第  $i$  次の増分変位ベクトルとの交差角度で、小さい値の  $\delta \Delta \lambda$  を採用する。なお、反復計算における収束条件はニュートン・ラフソン法と同様に式(18)を用いる。以上が、弧長法の概略説明である。