

ステップ荷重と受ける構造物の振動応答解析

山口大学工学部 正員 牛川浩二
徳山工業高等専門学校 正員 工藤孝三

1 はじめに

衝突現象あるいは爆発による载荷の衝撃等、構造物がほぼステップ荷重とみなせるような急激な立ち上りをもつ荷重を受ける現象はよくみられるところである。(例えばダイナマイトの爆発による建物の立ち上り時間は数 μ secと報告されている)。このような振動応答問題を数値解析するとき、運動方程式を逐次数値積分することになる。数値積分法としては右から数多くの方法が提案されてきこおり、おにそれらの比較もなされてきこっている。しかし系がステップ荷重を受ける場合については荷重の不連続性より計算結果に大きな誤差(オーバーシュート)を生じることが知られている。本研究は有限要素法を用いたステップ荷重と受ける構造物要素の数値解析法に於ける若干の問題について検討を加えたものである。

2. 差分法による解析と問題点

1次元の振動方程式は

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 u}{\partial x^2}$$

で与えられる。ここで c は波の伝播速度であり、一様な棒中の連続の伝播を考えると $c = \sqrt{E/\rho}$ で与えられる。いまこれを中央差分法とすると

$$\frac{u_i^{j+1} - 2u_i^j + u_i^{j-1}}{\Delta t^2} = c^2 \frac{u_{i+1}^j - 2u_i^j + u_{i-1}^j}{\Delta x^2} \quad \dots (1)$$

となる。この差分方程式の伝播速度は $1/\Delta x = c/\Delta t$ で与えられる。ここで差分方程式の伝播速度と運動方程式のそれと一致させるために $c\Delta t/\Delta x = 1$ ととり、境界条件として $E \frac{\partial u}{\partial x} = 0$ 、すなわち $u_{i+1}^j - u_{i-1}^j = 2\sigma \Delta x/E$ を与え、これが構造物に一定時間作用するようにとすると、うまくステップ荷重に対する棒の挙動を表現できるかのようである。しかし変位については時間ステップに対する変位の増加はモデル中の1点について図-1に示すように階段状となり、実際とは

い。ここで上記運動方程式と

$$\rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = E \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \quad \dots (2)$$

とし、差分方程式と

$$\rho \Delta x \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = E \left(\frac{u_{i+1}^j - u_i^j}{\Delta x} - \frac{u_i^j - u_{i-1}^j}{\Delta x} \right) \quad \dots (3)$$

と表れるとき (j, n) の力のつり合い式とみることが出来る(質量は $\rho \Delta x$ と与えられる)。

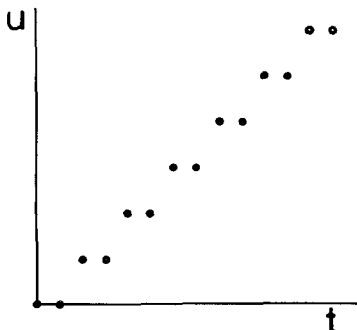


図-1 ステップ荷重と受ける1次元棒中の変位の対称結果

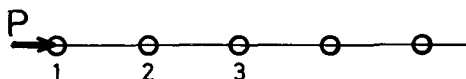


図-2. 1次元構造物の差分モデル

いま図-2の1点における力のつり合いを考えると

$$\rho \Delta x \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = E \left(\frac{u_{i+1}^j - u_i^j}{\Delta x} \right) + P \quad \dots (4)$$

となり、これを境界条件として差分方程式の数値解析を行うと変位についても合理的な解を得ることが出来る。しかし応力については (j, n) 点ではなく、 $(j+1/2, n)$ の点について求めることが妥当となる。これは入ステップ荷重の効果が一時時刻みにちょうど一定時刻みずつ進む($c\Delta t/\Delta x = 1$)としたために生じるものである。ここで $c\Delta t/\Delta x$ のいくつかの値について、長さ $20\Delta x$ の棒中と $20\Delta x$ の波長をもつステップが伝播

する場合の $q+1/2$ 点の応力と示す (図-3)。

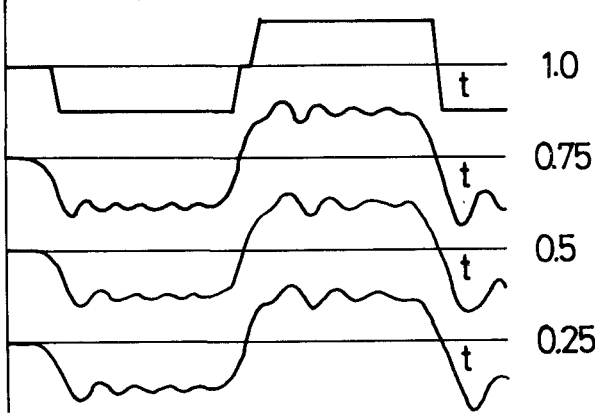


図-3 ステップ荷重を受ける棒中の応力

(3)式の右辺と j 点が生時間 n において受ける力であるとみなし F_j^n と表す。そのときこの式は

$$\frac{u_j^n - u_j^{n-1}}{\Delta t} - \frac{u_j^{n-1} - u_j^{n-2}}{\Delta t} = \frac{F_j^n}{\rho A L} \Delta t \quad \dots (5)$$

となり (j, n) における加速度 $(F_j^n / \rho A L)$ の Δt 時間作用した結果の速度増分が j 点の $(n+1/2)\Delta t$ と $(n-1/2)\Delta t$ 時間における速度の差であることを表わしている。

すなわち

$$\alpha_j^n \Delta t = v_j^{n+1/2} - v_j^{n-1/2} \quad \dots (6)$$

であるのと

$$u_j^{n+1} = u_j^n + v_j^{n+1/2} \Delta t = u_j^n + v_j^{n-1/2} \Delta t + \alpha_j^n \Delta t^2 \quad \dots (7)$$

となる。

3. 有限要素法による解析と問題点

問題点と次元に限定する。断面 A , 密度 ρ の棒中と σ の大きさのステップ応力が伝播するとする。そのとき、この応力状態にある要素の物質速度は $v = \sigma / \rho c$ で与えられる。

いま有限要素化された節点 j にステップ応力の波頭が到達した場合の節点の受ける力は $F_j^n = A \sigma = A \rho c v$ となる。したがってこの節点が受ける加速度は

$$\alpha_j^n = \frac{F_j^n}{M} = \frac{A \rho c v}{\rho A L} = \frac{c}{\Delta x} v = \frac{v}{\Delta t} \quad \dots (8)$$

である。

次に離散化しない状態を考え、波頭は位置 x へ時刻 t に到達するとし、この点の加速度、速度、変位を図示すると図-4 となる。すなわち時刻 a で Dirac の

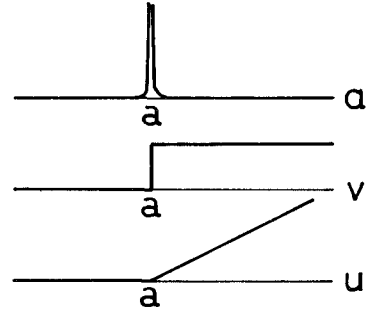


図-4 ステップ荷重を受ける棒中の加速度、速度、変位

の関数と表わされるような加速度を受け、その瞬間、速度の増分は v となる。このことを参考に離散化した状態での時刻 $n+1/2$ の変位と書く

$$u_j^{n+1} = u_j^n + v_j^n \Delta t + \alpha_j^n \Delta t^2 \quad \dots (9)$$

となる。このとき v として先の式より α を表わすと

$$u_j^{n+1} = u_j^n + v_j^n \Delta t + \alpha_j^n \Delta t^2 \quad \dots (10)$$

となる。この式は α_j^n は加速度が時間間隔 Δt の間連続して作用するのではなく、波頭の到達した瞬間に $\alpha_j^n \Delta t$ をまとめ受けるとしたものになる。

いまこの式と先の中央差分により求めた式と比較すると第2項のみ異なっているが、 $c \Delta t / \Delta x = 1$ のときには $v_j^{n+1/2} = v_j^n$ であり両者は一致する。

さらにオーバーシュートと振鈴とする原因の一つとして棒端の集中質量の問題がある。いま棒端の集中質量が代表する距離と波頭が通過するに要する時間は $\Delta t' = \frac{1}{2} \Delta t$ であり、しかるに離分の時間刻み間隔は Δt である。このため上記の方法は近似的な解析を行うと、棒端の点では速度増分が $2v$ となることになる。このため、集中質量有限要素法を用いて計算する場合、端点のみについて質量を2倍するか、荷重を $1/2$ にするといった操作が必要となる。

この方法により計算された結果は先の中央差分法による計算結果とほぼ同じになるのはいうまでもないことである。