

II-2

骨組構造の動力学相似則に関する一考察

熊本大学 正員 ○ 三池 虎 次
同 上 正員 秋 吉 卓
同 上 学生員 丸 内 進

1. 要 旨 多自由度系強制減衰振動を対象に、振動現象を規定する諸無次元数と相似則を検討し、とくに減衰係数について若干の考察を行なったものである。

2. 無次元振動方程式、変位を d とし、速度 $\dot{d}$ の n 乗に比例する減衰力が存在し、かつ、強制外力が、

$$f(t) = p e^{i\Omega t} \quad (1)$$

で与えられる多自由度系 n 次元振動方程式が、次式

$$M \frac{d^2 d}{dt^2} + C \left(\frac{d d}{dt} \right)^n + K d = p e^{i\Omega t} \quad (2)$$

である場合の無次元振動方程式を誘導する。(1)式において、 p , Ω は外力の振巾および円振動数、 t は時間^{*}あり、(2)式の M , C , K は、おのおの、質量、減衰マトリックスおよび剛性マトリックスである。

基準部材の長さを l_0 として、変換マトリックス

$$L_0 = \begin{bmatrix} I & 0 \\ 0 & \frac{l_0}{l_0} \end{bmatrix}$$

を定義し、 L_0 を対角小行列とするマトリックス $L = \text{diag}\{L_0\}$ を(2)式の左より乗じ、かつ、

$$d = l_0 L d', \quad p' = L p, \quad K' = l_0 L K L, \quad M' = l_0 L M L \quad (3)$$

として、変位 d と外力 p の各要素の次元を合わせ、これを(2)式に代入し、基準部材の弾性係数、断面積、集中荷重および外力の円振動数を E_0 , A_0 , P_0 , Ω_0 と表わせば、無次元振動方程式

$$M^* \frac{d^2 d^*}{dt^{*2}} + C^* \left(\frac{d d^*}{dt^*} \right)^n + K^* d^* = p^* e^{i\Omega^* t^*} \quad (4)$$

を得る。ここに、

$$M^* = \frac{\Omega_0 M'}{E_0 A_0}, \quad K^* = \frac{K'}{E_0 A_0}, \quad C^* = \left(\frac{\Omega_0 l_0}{E_0 A_0} \right)^n P_0^{n-1} L C L^*, \quad d^* = \frac{E_0 A_0}{P_0} d', \quad p^* = \frac{P'}{P_0} \quad (5)$$

弾性棒の縦波の速さを $V_0 = \sqrt{E_0/\rho_0}$ とし、円振動数の基準値を $\Omega_0 = V_0/l_0 = \sqrt{E_0/\rho_0 l_0^2}$ とすれば、外力の円振動数の無次元数として、ストローハル数 $\Omega^* = \Omega/\Omega_0 = \Omega l_0/V_0$ を得、無次元時間および無次元質量マトリックスは、

$$t^* = \Omega_0 t = \frac{V_0 t}{l_0}, \quad M^* = \frac{M'}{\rho_0 A_0 l_0} \quad (6)$$

となる。 K^* および M^* を構成する形状および材質に関する無次元数については、すでに発表のとおりである。なお、 ρ_0 は基準部材の質量である。

2. 相似解析

(a) 応答周期、固有振動数。 強制、減衰振動の場合、二組の構造システム I, II の無次元数 M^*, C^*, K^*, p^* と、初期条件および境界条件に因する無次元数が等しく、かつ、外力の無次元円振動数 $\Omega_I^* = \Omega_{II}^*$ である場合、(4)式より、 $t_I^* = t_{II}^*$ のとき、 $d_I^* = d_{II}^*$ であるべきである。したがって、 $d^* = 0$ より、つぎの $d^* = 0$ までの時間、すなわち、応答周期 T の無次元数 $T^* = \Omega_0 T$ に対して、 $T_I^* = T_{II}^*$ で、応答としての無次元円振動数は、 $\omega^* =$

$\omega l_0/V_0$ である。この関係より、応答周期についての係数を f_T とし、次式

$$T = f_T \frac{l_0}{V_0} = f_T \sqrt{\frac{\rho_0 l_0^3}{E_0}} \quad (7)$$

を誘導することができる。

(b) 減衰が速度の1乗に比例する粘性減衰の場合。この場合の無次元減衰係数 C^* は、(5)式より

$$C^* = \frac{\rho_0 l_0}{E_0 A_0} LCL = \frac{1}{\rho_0 A_0 V_0} LCL = \frac{1}{m_0 \Omega_0} LCL \quad (8)$$

ここに、 $m_0 = \rho_0 A_0 l_0$ は基準部材の質量である。いま、減衰係数が $C = \mu_0 l_0 C'$ であるような粘性係数 μ_0 を定義する場合、 C' は無次元マトリックスとなり、形状、材質に因する無次元数、粘性係数 μ_0 の μ_0 に対する比 k_μ によって構成されるものと推定され、

$$C^* = \frac{C'}{R_0}, \quad R_0 = \frac{V_0 l_0}{V_0}, \quad k_\mu = \frac{\mu_0}{\rho_0} \quad (9)$$

の関係を導く。 R_0 は、一種のレイノールド数である。なお、減衰係数を c とする一自由度系減衰定数と多自由度系減衰定数

$$\beta = \frac{1}{2m\Omega_0} c, \quad C^* = \frac{1}{m\Omega_0} LCL \quad (10)$$

と比較すれば、 C^* は、多自由度系における減衰定数に対応するものであることがわかる。対数減衰比 Δ は、時間 t における変位 u_t と時間 $t+T$ における変位 u_{t+T} の比であり、対数減衰率を δ とすれば、

$$\Delta = e^{-\delta} = \frac{u_{t+T}}{u_t} = \frac{u_{t+T}^*}{u_t^*} = \frac{u_{t+T}^*}{u_t^*} e^{-\delta^*} \quad (11)$$

したがって、 $\delta = \delta^*$ であり、 M^*, K^*, C^* の等しい相似の構造物に対して、対数減衰率 δ もまた等しくなるべきであり、また、 M^*, K^* の等しい構造システム I, II に対して、 $C^* = 0$ の場合 $\delta = 0$ 、 C^* が大きくなれば減衰が大きくなることから、対数減衰率 δ 、あるいは減衰定数 β は、 R_0 に逆比例することが推察される。レイノールド数 R_0 の基準部材長 l_0 の代わりにスパン L をとり

$$R_0 = \frac{V_0 L}{V_0} = \frac{\sqrt{\rho_0 E_0} L}{\mu_0} \quad (12)$$

であるから、 δ あるいは β は、スパン L に逆比例するであろう。すなわち

$$\beta \propto \frac{\mu_0}{\sqrt{\rho_0 E_0} L} \quad (13)$$

(12)式と(13)式より、容易に

$$\beta \propto \frac{\mu_0}{E_0 T}$$

の関係を導く。すなわち、粘性減衰の場合、相似の構造物に対して、減衰定数 β は周期 T に逆比例するであろう。

(c) 減衰が速度の2乗に比例する場合。(8)式において、

$$C^* = \left(\frac{\rho_0 l_0}{E_0 A_0} \right)^2 P_0 LCL^2 = \frac{1}{(\rho_0 A_0 V_0)^2} P_0 LCL^2$$

であり、基準加速度を a_0 、基準荷重 $P_0 = \rho_0 A_0 l_0 a_0$ とし、 $C = \rho_0 A_0 C'$ とおくことによって、

$$C^* = \frac{1}{F_0} LCL^2, \quad F_0 = \frac{V_0}{\sqrt{a_0 l_0}}$$

ここに、 F_0 は一種のフルード数であり、粘性減衰の場合と同様の考察により、 $\delta \propto \frac{\rho_0 a_0 L}{E_0}$ となり、この場合減衰はスパン L に比例するものと思われる