

構造物のダンピングに関する一研究

熊本大学 正員 平井一男
同 学生員 〇岩吉教輔

1 まえがき

本論文は、複雑な構造物の対数減衰率から、その構造物の各ユニット〔例えば「ランガー橋」における「アーク部」と「桁」〕でのエネルギー消散の割合を求め、一解析法を提案したものである。

2 理論

今ある構造物の対数減衰率が数個異なった振動次数に関して測定されているとする。このとき n 次振動における対数減衰率 δ_n ・1 周期内に消散したエネルギー量 ΔW_n 構造物の最大ポテンシャルエネルギー W_n との間には次の様な関係式が成り立つ。

$$2\delta_n = \frac{\Delta W_n}{W_n} \quad (1)$$

複雑な構造物を今このユニットに分割したとすると上式は次の様に表わし得る。

$$\begin{aligned} 2\delta_n &= \frac{\Delta W_{n1} + \Delta W_{n2} + \Delta W_{n3}}{W_n} = \frac{\Delta W_{n1}}{W_n} + \frac{\Delta W_{n2}}{W_n} + \frac{\Delta W_{n3}}{W_n} \\ &= \frac{W_{n1}}{W_n} \frac{\Delta W_{n1}}{W_{n1}} + \frac{W_{n2}}{W_n} \frac{\Delta W_{n2}}{W_{n2}} + \frac{W_{n3}}{W_n} \frac{\Delta W_{n3}}{W_{n3}} \quad (2) \\ &= \frac{W_{n1}}{W_n} C_{n1} + \frac{W_{n2}}{W_n} C_{n2} + \frac{W_{n3}}{W_n} C_{n3} \quad (3) \quad \left(\frac{\Delta W_{ni}}{W_{ni}} = C_{ni} \right) \end{aligned}$$

W_{ni} : n 次第 i ユニットの最大ポテンシャルエネルギー

ΔW_{ni} : n 次第 i ユニットの 1 周期内消散エネルギー

1 次振動から n 次振動までの振動実験がなされているとすれば (3) に相当する式が n ユニットの存在する事になる。今構造物を n ユニットの分割した場合を考えているので、(3) に相当する n ユニットの式から次数が連続するように n の式を選び、それらの式を C_{ni} が未知数である連立方程式として解析する事を考える。例えば 1 次から 3 次までを選んだとすると

$$\begin{cases} 2\delta_1 = \frac{W_{11}}{W_1} C_{11} + \frac{W_{12}}{W_1} C_{12} + \frac{W_{13}}{W_1} C_{13} \\ 2\delta_2 = \frac{W_{21}}{W_2} C_{21} + \frac{W_{22}}{W_2} C_{22} + \frac{W_{23}}{W_2} C_{23} \\ 2\delta_3 = \frac{W_{31}}{W_3} C_{31} + \frac{W_{32}}{W_3} C_{32} + \frac{W_{33}}{W_3} C_{33} \end{cases} \quad (4)$$

(4) を連立方程式として解くには未知数 C_{ni} の間に存在する法則を見い出さねばならない。過去における研究によると減衰の理論的取りあつかいは、振動速度に關係

する粘性減衰と振動速度に無關係の構造減衰に大別されるが、構造減衰の場合振動形の次数による変化をいかに考慮すべきか未解決であるので、ここでは構造材料がフォークト物体でできており粘性減衰として解析できるとした場合に C_{ni} の間に存在する法則を見い出す。

フォークト物体の応力と歪の關係は一般に次の様に表わされる。

$$\sigma = E\varepsilon + F\dot{\varepsilon} \quad (F: \text{粘性係数}) \quad (5)$$

$\sigma_v = F \dot{\epsilon}$ とすると消散エネルギーは次のように表わせる。

$$\Delta W_n = \int_0^T \int_V \frac{1}{2} \sigma_{vn} \dot{\epsilon} dv dt$$

この時曲げ材、軸力材のいかんによらず1周期内の消散エネルギーは次のように表わせる。

$$\Delta W_n = \frac{F \pi}{E} W_n \omega_n \quad (\omega_n : n\text{次固有振動数}) \quad (6)$$

$$= K \times g_n \quad (K = \frac{F \pi}{E} \quad g_n = W_n \omega_n)$$

$= (\text{次数に無関係量}) \times (\text{次数によって変わる量})$

6)の関係を便って(4)の未知数 C_{ni} の間に存在する関係を求める。例えば C_{11} と C_{21} の関係は次のようにして求まる。

$$C_{11} = \frac{\Delta W_{11}}{W_{11}} = \frac{K g_{11}}{W_{11}} = K \omega_1 \quad \text{同様にして } C_{21} = K \omega_2$$

これより K を消去すると C_{11} と C_{21} との関係は $C_{21} = \frac{\omega_2}{\omega_1} C_{11}$ となる。同様にして1次の未知数 C_{11} は n 次の未知数 C_{n1} を表わすと(3)は次の様な連立方程式となる。

$$\begin{cases} 2\delta_1 = \frac{W_{11}}{W_1} C_{11} + \frac{W_{12}}{W_1} C_{12} + \frac{W_{13}}{W_1} C_{13} \\ 2\delta_2 = \frac{W_{21}}{W_2} \frac{\omega_2}{\omega_1} C_{11} + \frac{W_{22}}{W_2} \frac{\omega_2}{\omega_1} C_{12} + \frac{W_{23}}{W_2} \frac{\omega_2}{\omega_1} C_{13} \\ 2\delta_3 = \frac{W_{31}}{W_3} \frac{\omega_3}{\omega_1} C_{11} + \frac{W_{32}}{W_3} \frac{\omega_3}{\omega_1} C_{12} + \frac{W_{33}}{W_3} \frac{\omega_3}{\omega_1} C_{13} \end{cases} \quad (7)$$

支承の滑動を考慮した場合は(7)の各式に $\frac{V_n W_1}{V_1 W_n}$ なる項を付加すればよいと思っている。

$$V_n = \int_0^T \left| \frac{dL_n}{dt} \right| dt \quad L_n = \frac{1}{2} \int_0^l \left(\frac{dy}{dx} \right)^2 dx$$

3 数値計算

対象とする構造物は米良橋岡大橋である。諸元と固有振動数と対数減衰率は下記の通り。

形式 ランガー橋(下路) 諸元 $f = 19.200 \text{ m}$ $l = 139.200 \text{ m}$

対数減衰率 1次 0.0081 3次 0.0115

固有振動数 1次 1.17 3次 1.64

本橋では2次の対数減衰率は測定されていない。 $\delta_3/\delta_1 = 1.42$ $\omega_3/\omega_1 = 1.40$ ほぼ値が等しいので(7)式の適用が可能と考えた。構造物を2コのユニットに分割し1次と3次で(7)に相当する連立方程式を立てる。解析は2コのケースで行った。表には各Caseに関して各unitでの消散エネルギーを表わした。

Case 1 unit 1 軸力(桁, アーチ)
unit 2 曲げ(桁)
Case 2 unit 1 アーチ
unit 2 桁(軸力, 曲げ)

	Case 1	
	unit 1	unit 2
1次	3	2
3次	1	2

	Case 2	
	unit 1	unit 2
1次	3	5
3次	1	3

参考文献

1. 山口・白木・中川: ツリ橋のツリ索に対する振動減衰性の研究 三菱重工技報 Vol.3 No.6
2. WALTER W. SOROKA Note on the Relations Between Viscous and Structural Damping Coefficients Journal of the Aeronautical Sciences - July, 1949