

不規則振動論による道路橋の動的応答の解析

京都大学工学部 正員 山田善一
金沢大学工学部 正員○小堀義雄

1. まえがき

道路橋の常時振動は載荷する自動車荷重によって誘発される。その自動車荷重は重さ、車頭間隔さらには、自動車の振動特性等種々な要素をもつた荷重群であってそれを時間的に見ればランダムな荷重とみることができる。このように種々の要素をもつた荷重による構造物の振動を論ずる一つの手段として、不規則振動論がある。この研究ではこの方法を用いて道路橋の動的応答の解析を試みる。

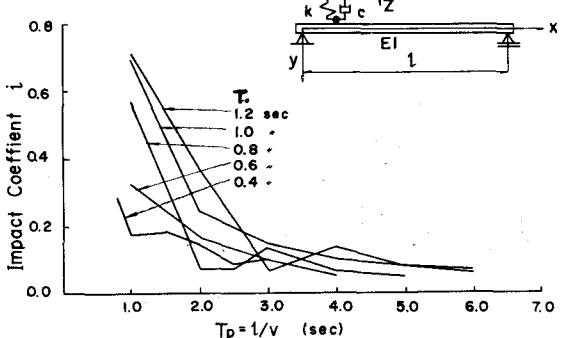
2. 単一荷重による応答

橋桁と自動車荷重に関する記号は図-1の上部図に示すとおりであり、橋桁の動たわみ曲線 y は

$$y = g \sin(\pi x / l) \quad (1)$$

とおく、図-1に示す系の運動方程式はエネルギー法を用ひて次式のようにあらわされる。

$$\begin{aligned} \ddot{g} + 2\beta \dot{g} + \beta_0^2 g \\ = -2R(\ddot{z} - g) \sin(\pi t / T_p) \\ \equiv F \end{aligned} \quad (2)$$

図-1 T_0 と T_p と衝撃係数との関係

ここに、 β は橋桁の減衰定数 ($= 0.02$)、 β_0 は橋桁の固有振動数 (rad/sec)、 R は重量 kg/m 、 z ($= M/m$)、 \ddot{z} は自動車の鉛直加速度 (cm/sec^2)、 g は重力加速度、 T_p は自動車が橋梁を通過するに要する時間 (sec)、 t は自動車が橋桁に入った瞬間を $t = 0$ として測った時間である。

一般に式(2)の解は強制振動の項のみをとつて

$$\begin{aligned} g &= \frac{T_0}{2\pi} \int_0^t (F(\tau)) \exp(-\frac{2\pi}{T_0} \beta(t-\tau)) \sin \frac{2\pi}{T_0} (t-\tau) d\tau \\ &= \frac{T_0}{2\pi} \int_0^t (-2R(\ddot{z}-g)) \sin \frac{\pi t}{T_p} \exp(-\frac{2\pi}{T_0} \beta(t-\tau)) \sin \frac{2\pi}{T_0} (t-\tau) d\tau \end{aligned} \quad (3)$$

となる。ここに、 $T_0 (= 2\pi/\beta_0)$ は橋桁の固有振動周期であり、橋桁の動たわみ曲線を式(1)のようにとつてあることから g は橋桁スパン中央断面の動たわみ y をあらわすことにする。

次に橋桁の最大静たわみは、

$$y_s = Mg l^3 / 48EI \doteq 2Rg / \beta^2 \quad (4)$$

として、あらわされ、式(3)および式(4)より橋桁の衝撃率 I を求めると、

$$I = \frac{-2\pi}{T_0 g} \int_0^t (\ddot{z} - g) \sin \frac{\pi t}{T_p} \exp(-\frac{2\pi}{T_0} \beta(t-\tau)) \sin \frac{2\pi}{T_0} (t-\tau) d\tau \quad (5)$$

としてあらわされる。式(5)中の $\frac{1}{T_p}$ の項はこの系に作用する外力の項であり、 $\sin(\pi t/T_p)$ は外力が橋桁上を移動するごとにによる影響係数であり ($\ddot{z} - g$) は例えれば走行中の自動車の振動加速度から求められる値である。いまこれを走行振動試験の結果から求めた値を用いる。その形は式(6)および図-2 に示すとおりである。

$$\ddot{z}_1 = (\ddot{z} - g) = C \exp(-\beta' \frac{2\pi}{T_0} t) + \delta \quad (6)$$

以上のようになることによって、 \ddot{z}_1 を Input Function として、 T_0 や T_p をパラメータとして Response Function I を算出することができる。このときの 1 例が図-1 より図-2 である。

3. ランダム荷重列による応答

式(5)は単一荷重による場合であるが、荷重がランダムに連続して来る場合は、個々の荷重による応答を加えあわせることによって求めることができ。式(5)は荷重と橋桁の重さの項を含んでいたりので、荷重列は車頭間隔の分布のみが問題となる。ここでは指數分布に従うとして、電子計算機の中でシミュレーションされた値を用いる。その場合の Input および Response Function は図-3 のようになる。

図-3における Input Function および Response Function について、それそれある振動 $\ddot{z}_1 \sim \ddot{z}_{i+1}$ の間にある時間の確率を求めるとき測時間 T を長くすればある一定値に近づき、(b) 図の如き確率曲線を得る。この確率曲線の形が前節のパラメータ T_0 や T_p によって定まる。この場合荷重列は一般交通流からシミュレーションされたランダム荷重列であるのでその橋桁について一般交通流に対する一般的傾向を示すものと解することができる。

4. ま す べ

以上、これまで、主として実験的にまずは電子計算機を用いて微分方程式を数値計算することによって求めたものを地震解析で用いられてくるような不規則振動の理論を導入して道路橋の動的応答を計算しようと試みた。これまでの結果がやむをえずある特種な載荷状態についての場合であったが、これによってより一般的な動的問題を論ずることができる。なお、計算に使用した電子計算機は東京大学大型計算センターの HARP 5020 である。

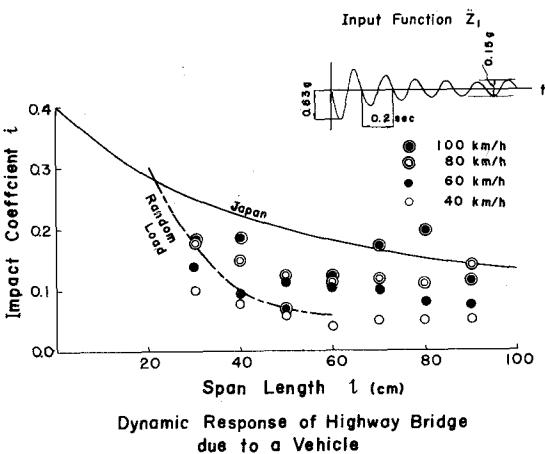


図-2. 単一荷重による橋桁の衝撃係数

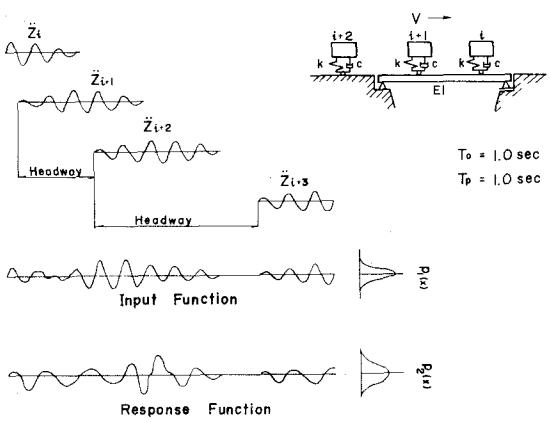


図-3 ランダム荷重列と橋桁の動的応答