

## 橋梁用簡易吸振器について

東北大正高橋龍夫 東北大倉西茂 東北大正山田俊次

自動車の走行等により生じる道路橋の振動は、橋の衝撃係数(動的な応力の増分)や部材の疲労という問題のみならず、橋上を通行する歩行者等に不快感や不安感を与える場合も少なくない。これらの振動を吸振するものとして動吸振器等がある。英國では示方書の中で、橋梁の振動を規制し、振動の大きい橋梁に対しては、吸振器装置を取り付けた振動の大きさを一定以下に保たせている。吸振器の機構は主として①ばね②付加質量③粘性抵抗(オイルダンパー)から構成されており、取り付けの対象橋梁の周期、取り付け位置等によれば図-1(a), (b), (c)に示されるような型が考案されるが、それぞれ一長一短をもつてはあるので、選定にあたっては、充份な考慮が必要である。特にどの固有周期の調節方法に工夫が必要である。

又、これ等の吸振器個々の主な特徴を述べておこう。

1)の場合：鉛直方向への吸振器としてなら、これまで用いられた

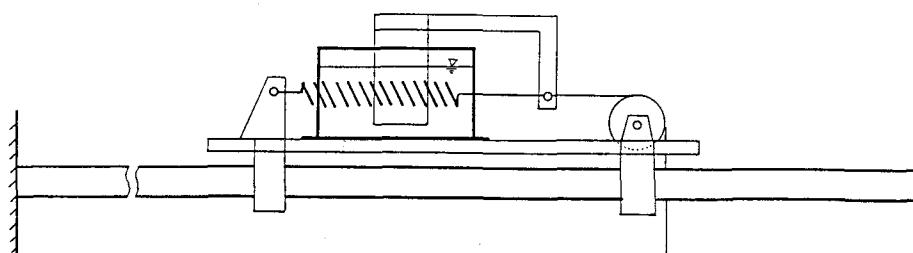
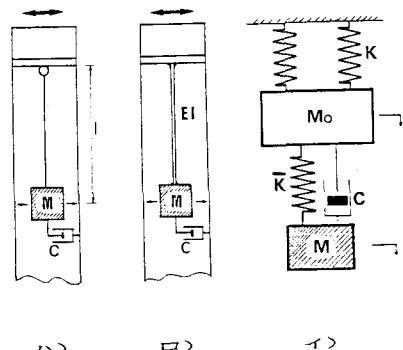
長周期の構造物に取り付ける場合は、ばねKの伸びが長くなるので、充分なスローストロークを必要とする。ばねKの伸びは周期の2倍に比例するので、1秒に比べて5秒の場合は、25倍も長くなる。

2)の場合：水平方向の吸振器として用いる。振動数の調節は、 $I \cdot l$ によって決められるが、その調節は複雑となる。

3)の場合：水平方向の吸振器として用いる。振動数

の調節は $l$ のみによって決まる。短周期の場合には不向きと思われる。

そこで、1)の場合の改良型として図-4に示されるような吸振器を考案した。この型式はばねとオイルダンパー部を水平方向に置いてやすくなり、これまでの鉛直方向のばねの伸びを水平方向にとれるので、装置全体の高さを小さくすることができるものである。この型式の模型を作成し実験を行なったので、その一部を報告する。模型の諸元として、片持梁全体の総重量 $W = 80$ kg、1梁の曲げ剛性 $EI = 52.9 \times 10^6$ kg·cm<sup>2</sup>、固有振動数 $f = 1.16$ Hz、梁の長さ $l = 5m$ のとある。尚、回転部はアーリング入り滑車とした。実験は図-2で示されたような片持梁に吸振器を取り付け、実験を行なった。



簡易動吸振器の実験装置概略図

図-2

図-3は実験値を示す。吸振器を固定端より2mの位置に取り付け、吸振器の付加質量と片持梁全質量との比が1/8で、半径性抵抗  $C = 1.22 \times 10^2 \text{ kg} \cdot \text{sec} \cdot \text{cm}^{-1}$  の場合のものである。縦軸に対数減衰率  $\delta$ 、横軸に吸振器の振動数  $f_1$  と片持梁の振動数  $f$  の比をとる。実験値によれば、振動数比に最適値ともいえる値が存在し、従来の鉛直方向型とそのと同じ傾向がみられた。

図-4は実際に取り付ける場合の具体的な一例である。道路橋で走行の高さを低くおさえている橋に付けては、吸振器のはねが伸びやや、オイルダンパーの容積などから大きな場合に、横方向に対する必要があると思われる。図-4のようなタイプであれば、必要なクリアランスも確保でき、取り付けも簡単であり、従来通りの防振効果が期待できるものと思われる。尚、実験に際しては東北大学四年生須藤政之、水野靖博、川村浩司君の協力を得た。

図-3

支承部質量と振動数比の関係図

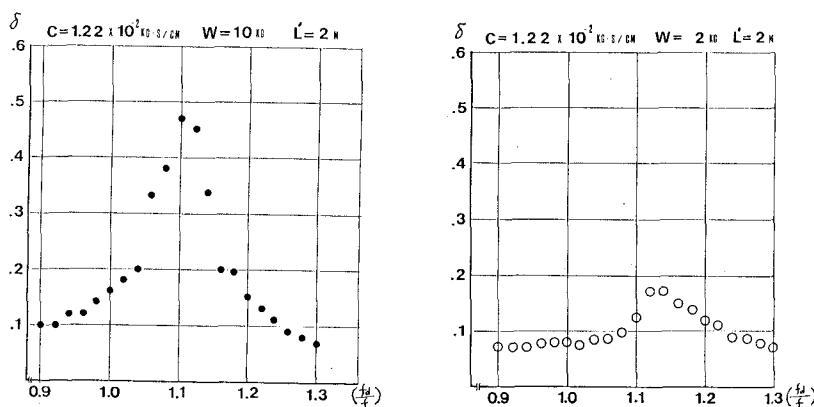


図-4 道路橋に取り付ける場合の具体的な一例

