

マイコンを利用した振動制御について (アク4フコントローラー)

東北工大 正 高橋龍夫 同正。山田俊次

1 はじめに

鋼構造を中心とした土木構造物の振動が問題となつており防振対策も多岐にわたつてゐる。例えば、構造部材の剛性を増したり、構造物の固有周期を外力との共振域より移動させたりする等の内的手段と、吸振器等の装置を付加して振動力を防止する外的手段などが行なわれてゐる。後者には動吸振器、調律質量ダンパー等のパッシブコントローラーと自動制御理論論等を用ひて外部より力を加えて振動を制御するアクティブコントローラーがある。アクティブコントローラーは図-1のものが等である。(イ)はテンションコントローラーと云ふてテンションを介して構造物に力(モーメント)を加え、振動力を制御するもの。(ロ)は直接構造物に取り付けた振動を制御するものなどがある。いずれも構造物の複雑な挙動を適応的にうえ、外力を与えるものであり、との制御は自動制御することが要点となる。この一方法として当研究室ではマイコンを利用して自動制御を試みた。

本報告は、外力として圧縮空気を用ひ、マイコンにより噴射時間の自動制御を行ない、簡単な模型の振動制御を行なったものの一端である。

2. 装置の概要

装置の概要是図-2の通りである。振動する構造物にセンサーとして加速度計を取り付ける。加速度は積分回路により速度に変換し、電圧($\pm 2.5V$)として取り出す。サンプリングタイム 0.005 sec 毎に A/D 変換し、デジタル量をマイコンで処理し、スイッチをコントロールする。

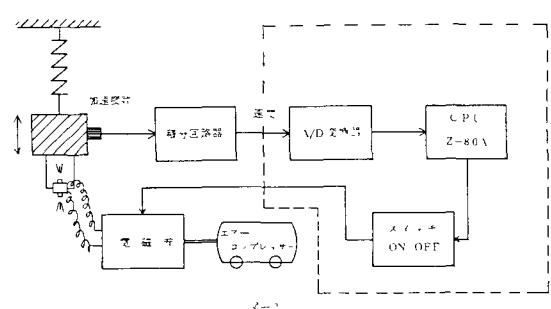
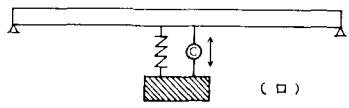
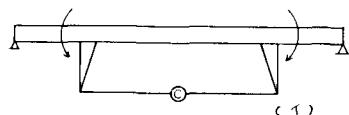
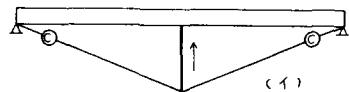
速度は振動変位が極値を示す度で零となることに着目し、電圧の符号の反転をマイコンで判断させスイッチのコントロールを行なつている。

スイッチのコントロールは、速度による電圧の符号を判断するのみ、時間とともに変化する振動振幅には左右されなく追従する主要装置になつてゐる。

スリットによりサンプリングタイム(最高 0.002 sec)と作動電圧を任意に入力できため、一定の変位が達成した場合自動的にコントロール装置が作動する。

尚、加速度計は容量 $2g$ のものを、エア-ユニットレーザーは容量 10 kg/cm^2 のものをそれぞれ用いてゐる。

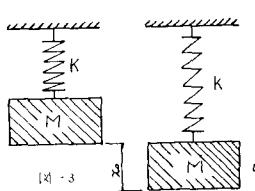
図-2の破線で囲んである部分がコントロール部で A/D 変換器は DAS-812MZB E マイコンは MZ-2200 を使用してゐる。



3. 結果

図-3に示されるように減衰のない1質点系は20及び初期変位を与える運動を生じさせた後、同周期をもつ $\pi/2$ だけ位相のずれた $P \sin \omega t$ なる外力を与えると、1質点系の振動変位は等差級数的に減少して行き、1 cycle 每に減少する振動振幅量 Δa は次式で表わされる。

$$\Delta a = \frac{T}{2\omega} \cdot \frac{P}{M} \text{ (cm)} \quad \begin{aligned} T &= \text{固有周期} \\ M &= \text{質量} \\ P &= \text{周期外力} \end{aligned}$$



今、図-4に示される塔模型【曲げ剛性 $EI = 1.067 \times 10^6 \text{ kg/cm}^2$ 、塔の総重量 $W = 250 \text{ g}$ 、塔長 $l = 205 \text{ cm}$ 、固有振動数 $f = 1.20 \text{ Hz}$ ($T = 0.833 \text{ sec}$)、対数減衰率 $\delta = 0.03$ 】の

最上位に IP-コニフレッサーによる、

周期外力を与える装置を取り付けて

下場合の実験結果を図-5、図-6に示す。

図-5は各駆動曲線に1 cycle 每に減少する振幅量 Δa (cm)を、横軸に、周期外力 P と1質点系等価重量(全重量の24%)との比をとり、実験値と計算値との比較を示す。

図-6は制御された場合と、制御されない場合の振動記録を示す。図-6-(a)は制御されない場合のものである。(b)は周期外力 P と1質点系等価重量 W (全重量の24%) W との比 $P/W = 0.0083$ のときのもので、(c)は $P/W = 0.0133$ のときのものである。

4. 考察

減少する振幅 Δa は周期外力 P と構造物の振動数 $1/f^2$ に比例し、特に周期の長い構造物ほど大きな効果が期待できる。又、図-5において実験値が下まわるものは IP-コニフレッサーによる周期外力 $P \sin \omega t$ と予想された周期外力が必ずしも一致しない場合や、IP-コニフレッサーから噴射するまでのタイムラグがあるものと考えられる。

実際の構造物等におけることは、コントローラの作動電圧を調整することにより、最も効率的により、振動制御ができるものへと思われる。

(文献)

- 1) 上前 德也他「橋梁振動の制御装置開発に関する基礎的研究」橋梁と基礎 82.12
- 2) 高橋・山田「構造物防振用アクティブラインコントローラーの基礎的研究」57年東北支部

