

I-524

ガウスニュートン法を用いた最適フィードバック制御

東京電機大学 理工学部 学正員 大久保昌知
 国土館大学 工学部 正員 菊田 征勇
 東京電機大学 理工学部 正員 松井 邦人

1. はじめに

近年構造物の最適振動制御、更に構造最適設計と最適振動制御のカップリング問題に関する研究が活発に行われている。これらの問題を解くには動的解析と最適化のアルゴリズムが必要となる。本研究はまず前者のアクティブなフィードバック制御に焦点を合わせたものである。ここでは、最適なフィードバック制御を対象として、そのゲインマトリックスの決め方を検討する。ゲインマトリックスを決めるのにしばしば準ニュートン法を用いているが、その方法では1次元探索が問題になる。そこで、これに変わる方法としてガウスニュートン法を用い、その有効性について検討する。

2. 最適フィードバック制御

外力と制御力が作用するとき、構造物の運動方程式は式(1)で表される。

$$M\ddot{z} + C\dot{z} + Kz = f_e + Rf_c \quad (1)$$

ここに、 M 、 C および K は、それぞれ $n \times n$ の質量、減衰および剛性マトリックスであり、 $\ddot{z}$ 、 $\dot{z}$ および z は $n \times 1$ の加速度、速度および変位ベクトルである。また、 f_e および f_c は、 $n \times 1$ の外力および制御力ベクトルで、 R は $n \times m$ の制御力作用点を示すマトリックスである。フィードバック制御ルールより、制御力ベクトルは次式で表される。

$$f_c = -G_1 \dot{z} - G_2 z \quad (2)$$

ここに、 G_1 、 G_2 は、 $m \times n$ のゲインマトリックスである。式(2)を式(1)に代入し、整理すると

$$M\ddot{z} + (C + RG_1)\dot{z} + (K + RG_2)z = f_e \quad (3)$$

となる。制御の評価関数 J を式(4)で表す。

$$J = \frac{1}{2} \int_0^T \left\{ z^T W_1 z + f_c^T W_2 f_c \right\} dt \quad (4)$$

ここに、 W_1 、 W_2 は、それぞれ $n \times n$ 、 $m \times m$ のウェイトマトリックスであり、 T は制御の最終時間である。最適制御を達成するには、 J が最小となるように、 G_1 、 G_2 の要素を決定すれば良い。

3. ガウスニュートン法の適用

$\dot{z}$ および z は G_1 、 G_2 の関数であり、 $\dot{z}$ 、 z および G_1 、 G_2 を、ゲインマトリックスの要素 x_j を変数としてテーラー展開し、評価関数 J をそれらの1次近似で表すと、 J は δx_j に関する4次式になる。従ってこの式を最小化するためにしばしば準ニュートン法が用いられるが、この方法では1次元探索が必要となり、時間領域で1次元探索を行うことは計算効率上好ましくない。そこでガウスニュートン法を適用する。ゲインマトリックスの1次近似の第2項を無視すると、 J の近似式が最小となるための必要条件より、式(5)を得る。ここに、 M はゲインマトリックスの要素の総数である。この式は δx_j に関する連立1次方程式となり、容易に解くことができる。

$$\begin{aligned} & \sum_{j=1}^M \int_0^T \left\{ \left(\frac{\partial z}{\partial x_k} \right)^T W_1 \frac{\partial z}{\partial x_j} + \left(\frac{\partial \dot{z}}{\partial x_k} \right)^T G_1^T W_2 G_1 \frac{\partial \dot{z}}{\partial x_j} \right. \\ & + \left(\frac{\partial \dot{z}}{\partial x_k} \right)^T G_1^T W_2 G_2 \frac{\partial z}{\partial x_j} + \left(\frac{\partial z}{\partial x_k} \right)^T G_2^T W_2 G_1 \frac{\partial \dot{z}}{\partial x_j} \\ & + \left. \left(\frac{\partial z}{\partial x_k} \right)^T G_2^T W_2 G_2 \frac{\partial z}{\partial x_j} \right\} dt \delta x_j \\ & = - \int_0^T \left\{ \left(\frac{\partial z}{\partial x_k} \right)^T W_1 z + \left(\frac{\partial \dot{z}}{\partial x_k} \right)^T G_1^T W_2 G_1 \dot{z} \right. \\ & + \left(\frac{\partial \dot{z}}{\partial x_k} \right)^T G_1^T W_2 G_2 z + \left(\frac{\partial z}{\partial x_k} \right)^T G_2^T W_2 G_1 \dot{z} \\ & + \left. \left(\frac{\partial z}{\partial x_k} \right)^T G_2^T W_2 G_2 z \right\} dt \quad (k=1, \dots, M) \quad (5) \end{aligned}$$

計算手順の概略を示すと次のようになる。

- step1 W_1 、 W_2 を与える。 G_1 、 G_2 の初期値を仮定する。
 step2 式(3)を解き、 z 、 $\dot{z}$ を求める。
 step3 式(4)を計算し、 J の値を求める。
 step4 式(3)から、ゲインマトリックスの要素 x_j に関する感度方程式を解く。

step 5 式（5）の連立1次方程式を作り
 $\delta \mathbf{x}_j$ ($j=1, \dots, M$) について解く。

step 6 $|\delta J| = \left| \sum_{j=1}^M \frac{\partial J}{\partial \mathbf{x}_j} \delta \mathbf{x}_j \right|$ が十分に小さく、かつ $\|\delta \mathbf{x}\|$ も十分に小さくなれば計算を打ち切る。そうでないときは $\mathbf{x}_j + \delta \mathbf{x}_j \rightarrow \mathbf{x}_j$ として **step 2** に戻る。

4. 例題

前節に記したアルゴリズムを検証するため、図1のような2質点モデルをフィードバック制御する。外力として基盤にエルセントロ波を作用させ、質点2に制御力を作用させる。ゲインマトリックスの初期値を $G1(1)=G1(2)=100.0 \text{ tf} \cdot \text{s/m}$ $G2(1)=G2(2)=10.0 \text{ tf/m}$ と仮定して繰り返し計算を行った。収束値は $G1(1)=G1(2)=2.947 \times 10^{10} \text{ tf} \cdot \text{s/m}$ $G2(1)=5.246 \times 10^8 \text{ tf/m}$ $G2(2)=2.952 \times 10^9 \text{ tf/m}$ である。ゲインマトリックスの収束過程を図2に示す。また最大変位の経過を図3に、最大制御力の経過を図4に示した。なお非制御時の最大変位は3.20cm である。ゲインマトリックスが収束するにしたがい、最大変位、最大制御力も一定値に近づいていることが明かである。

5. おわりに

最適フィードバック制御の方法として、ガウスニュートン法に基づくアルゴリズムを誘導した。例題を用いてその有効性について検証した。1次元探索を行う必要がないのがこの方法の長所である。

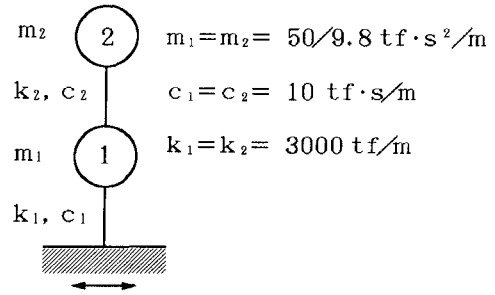


図1 2質点系モデル

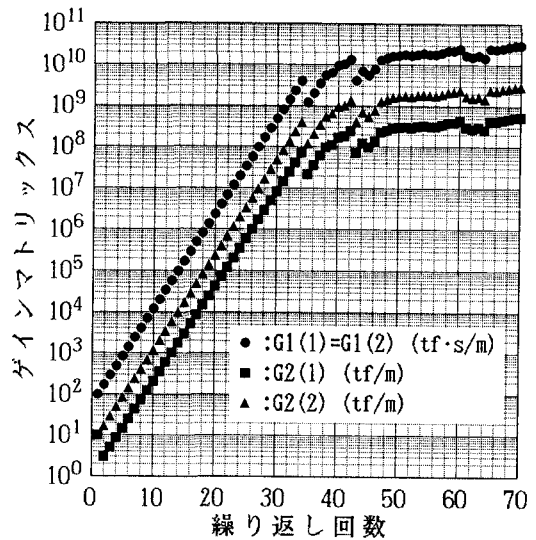


図2 ゲインマトリックス

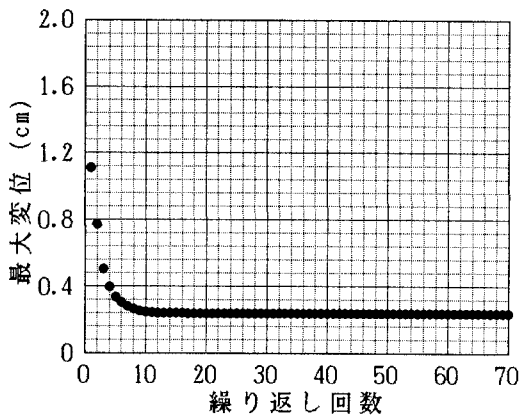


図3 変位

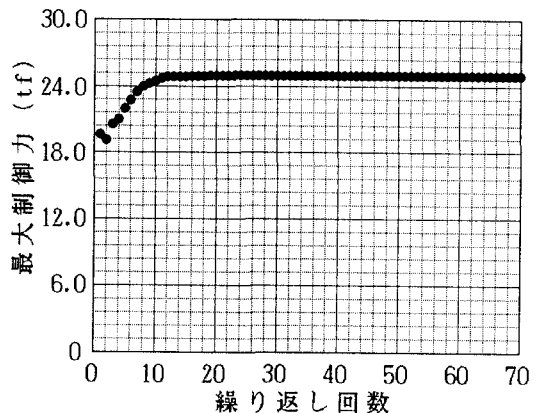


図4 制御力