

SQP法の構造最適化への応用

愛媛大学工学部 正員 大久保 徹二

愛媛大学大学院 学生員 松原 光宏

1. まえがき

構造設計の最適化に関して、これまでにSLP法、SUMT、勾配法等の非線形計画法に基づく方法が提案されているが、最近これらの最適化手法に大きな発展がみられる。本研究でとり上げたSQP法(Successive Quadratic Programming)も、近年その有効性が注目されている非線形計画法の一つであり、構造設計の最適化手法として高く評価されている。本研究では、SQP法の構造設計の最適化への応用に関する基礎的研究を行ない、計算例により本方法の最適性および有効性を明らかにするものである。

2. SQP法の概要

次の非線形計画問題を考える。

$$\left. \begin{aligned} F(X) &\longrightarrow \min. \\ \text{subject to } C_i(X) &\geq 0 \quad i=1, 2, \dots, m \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

ここに、 $X = [X_1, X_2, \dots, X_n]^T$: 設計変数, F : 目的関数, C_i : 制約条件

上式のSUMTの外点法における罰金関数を次のように定義する。

$$P(X_k, r_k) = F(X_k) + \frac{1}{r_k} V(X_k)^T V(X_k) \quad (2)$$

ここに、 $V(X_k)$ は X_k で違反している制約条件を表わし、 r_k は罰金項の重みを表わすパラメータである。

$P(X_k, r_k)$ の X_k における勾配は、次式より求められるが、

$$\nabla P(X_k, r_k) = f_k + \frac{2}{r_k} W_k^T W_k \quad (3)$$

X_k とその近傍の点 $X_k + S$ で同じ制約条件が違反していると仮定し、さらに点 $X_k + S$ が $P(X, r_k)$ の最小点であるとすれば、

$$\nabla P(X_k + S, r_k) = f_k + \frac{2}{r_k} (W_k^T W_k + W_k^T W_k S) = 0 \quad (4)$$

である。ここに f_k, W_k は、それぞれ F_k, V_k の1次の偏微係数である。(4)式の両辺に $W_k B_k^{-1}$ と乗すると、

$$W_k S = -\frac{r_k}{2} \lambda_k - W_k \quad \text{ここに、} \lambda_k = (W_k B_k^{-1} W_k^T)^{-1} W_k B_k^{-1} f_k \quad (5)$$

を得る。 B_k は、目的関数 F_k の2次の偏微係数である。上記の W_k は X_k および $X_k + S$ で違反している制約条件のみについて考慮しているが、 X_k で満足しているが $X_k + S$ で満足しなくなる制約条件 $\bar{m}$ をも考慮することとすると、 $g_k = \begin{bmatrix} W_k \\ \bar{W}_k \end{bmatrix}$ として、(5)式と同様に次式が導入できる。

$$A_k S = -\frac{r_k}{2} \lambda_k - g_k \quad \text{ここに、} \lambda_k = (A_k B_k^{-1} A_k^T)^{-1} A_k B_k^{-1} f_k \quad (6)$$

また、 A_k は g_k の1次の偏微係数である。

そこで、目的関数 $F(X)$ を X_k の近傍で2次形式に近似し、かつ、(6)式の制約条件を考慮すると、 S に関する次の2次計画問題を導入することができる。

$$\left. \begin{aligned} \min. \quad & f_k^T S + \frac{1}{2} S^T B_k S \\ \text{subject to } & A_k S = -\frac{r_k}{2} \lambda_k - g_k \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

この2次計画問題の解 S_k は、2次計画法により次式で決定され、 $X_k + S_k$ が $P(X, r_k)$ の最小点として近似される。

$$S_k = B_k^{-1} \left\{ A_k^T (A_k B_k^{-1} A_k^T)^{-1} (A_k B_k^{-1} f_k - \frac{r_k}{2} \lambda_k - g_k) - f_k \right\} \quad (8)$$

しかし、 B_k の不正確さや制約条件 g_k の線形近似(式(6))などの誤差により、(8)式より得られる S_k は必ずしも X_k を改良するとは限らない。そこで、確実に罰金関数 $P(X, r_k)$ を減少させる改良点 X_{k+1} と S_k の方向にline searchにより $X_{k+1} = X_k + \alpha S_k$ として求める。また上記のprocessにおいて、目的関数の2次の偏微係数 B_k の逆行列 B_k^{-1} は、直接求めるのが計算量が多くなるので、次のようにDFP公式またはBFGS公式により求めている。

$$B_{k+1}^{-1} = B_k^{-1} - \frac{Z_k Z_k^T}{Y_k^T Z_k} + \alpha \frac{S_k S_k^T}{S_k^T Y_k}, \quad \text{if } S_k^T Y_k < Y_k^T Z_k \quad (9)$$

$$B_{k+1}^{-1} = B_k^{-1} - \frac{S_k Z_k^T}{S_k^T Y_k} - \frac{Z_k S_k^T}{S_k^T Y_k} + \left(\alpha + \frac{S_k^T Z_k}{S_k^T Y_k} \right) \frac{S_k S_k^T}{S_k^T Y_k}, \quad \text{if } S_k^T Y_k \geq Y_k^T Z_k \quad (10)$$

ここに、 $Y_k = f_{k+1} - f_k$, $Z_k = B_k^{-1} Y_k$ である。

また、罰金項の重み γ_k は、次式により求める。最適解に近づくにつれて、 γ_k は自動的に 0 に近づく。

$$\gamma_k = -\beta \frac{2 W_k^T W_k}{W_k^T X_k} \quad \text{ここに、} 0 < \beta < 1 \quad (11)$$

3. 計算例

上記の SQP 法により、図-1 に示す不静定トラスの最小重量設計を行なう。例を示す。SQP 法では、目的関数の 2 次の偏微係数が必要なので目的関数は設計変数の 2 次以上の関数でなければならぬ。そこで本研究では各部材断面 A を図-2 に示すような正方断面と考え、その一辺 D を設計変数とした。この問題の目的関数および制約条件は次の通りである。

$$\text{目的関数} \quad F = \rho \sum A_i l_i = \rho \sum D_i^2 l_i,$$

l_i : 部材長

$$\text{制約条件} \quad \begin{cases} g_i = \sigma_{ai} - \sigma_i \geq 0 & (i=1, \dots, 6) \\ g_7 = \sigma_a - \sigma \geq 0 \end{cases} \quad \text{ここに} \quad \begin{cases} \sigma_{ta} = 1400 \text{ kg/cm}^2 \\ \sigma_{ca} = 1237 \text{ kg/cm}^2 \end{cases}$$

$$E = 2.1 \times 10^6 \text{ kg/cm}^2, \quad \rho = 1 \text{ kg/cm}^3$$

格点 3 の垂直変位を δ とし、種々の δ_a における最適値を表-1 に示す。なお、 D の初期値はすべて等しくした。

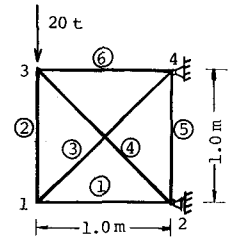


図-1

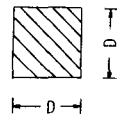


図-2

表-1

δ_a (cm)	部材 No.	1	2	3	4	5	6	δ (cm)	トラス重量(g)	反復回数
0.23	A_0 (cm ²)	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	0.23	6621.8	11
	A_{opt} (cm ²)	6.41	6.41	9.47	14.02	10.35	9.82			
	σ (kg/cm ²)	-1235	-1235	1182	-1218	1167	1230			
0.25	A_0 (cm ²)	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	0.25	6113.5	17
	A_{opt} (cm ²)	9.52	9.52	12.00	9.40	5.97	5.87			
	σ (kg/cm ²)	-1237	-1237	1388	-1237	1378	1400			
0.60	A_0 (cm ²)	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	0.25	6090.6	10
	A_{opt} (cm ²)	8.19	8.19	10.23	11.29	7.05	7.05			
	σ (kg/cm ²)	-1237	-1237	1400	-1237	1400	1400			

A_0 : 初期値, A_{opt} : 最適値

表-1 の結果において、 $\delta_a = 0.6$ cm の場合、すべての断面は、応力制限よりその最適値が決定されているのに対し、 $\delta_a = 0.23$ cm 及び 0.25 cm の場合には、一部の部材が応力制限で、他の部材は圧力制限より最適断面が決定されている。これらの結果は、Dual Approach より得られた最適解の目的関数値と等しく、本研究の方法により、全域的な最適解が得られていることが明らかである。また、 $\delta_a = 0.23$ cm 及び 0.6 cm の最適解が 10~11 回の反復で得られているのに対し、 $\delta_a = 0.25$ cm の場合、17 回の反復を要したのは $\delta_a = 0.25$ cm では、反復改良過程で考慮すべき active な制約条件式が異なり、式(7)の g_k の内容が異なるためである。ところで $\delta_a = 0.23$ cm の設計問題における active な制約条件が 3 個、 $\delta_a = 0.6$ cm の問題では 6 個であるが、いずれもほぼ等しい反復回数で最適解が得られている。これは SQP 法においては、各反復改良過程における改良解を (8) 式より直接決定しているためであり、最適解を決定するために必要な反復回数は、active な制約条件式の数にあまり影響されていないことを示しており、Dual Approach による場合と対照的である。ただし、 X_k が最適解から大きくはなれている場合には、(8) 式より得られる S_k の各成分の大きさが極端に偏傾することや γ_k が生じ、その値をそのまま使用すると、設計変数が負となるなど、不合理なことが生ずるので、このような場合には、Move Limit で X の変化量を制限する必要がある。

参考文献 1) M.C. Biggs: Constrained minimisation using recursive equality quadratic programming: in "Numerical methods for nonlinear optimisation", (ed. F.A. Lootsma) Academic Press (1972) 2) R. Fletcher: A general quadratic programming algorithm: J. Inst. Maths. Appls. 7, 76-91 (1971) 3) 大久保・谷輪: Dual Approach による構造物の最適設計法について: 本講義集