

## 最適設計における計算の効率化について

信州大学工学部 正員 小山 健  
信州大学工学部 正員 長 尚

## 1. まえがき

土木構造物の最適設計問題は、一般に設計変数および制約条件式の数が非常に多いのが特徴である。そのため、最適設計を実用化するためには、計算に必要な容量を減らすことと、計算時間を短縮することが、解決されなければならない最大の課題である。これまで計算の効率化を目的で提案されてきた方法は種々あり、筆者らも先に SLP 法を用いる場合、制約条件式を整理して式の数を減らす方法<sup>1)</sup>を提案した。今回はその方法に加えて、制約条件式として最適化計算の中に採用しないでもよい式を判別し、さらに制約条件式の数を減らす方法について述べる。

## 2. 制約条件式の数の減少化

一般に最適化問題が次の式(1)の形で表わされ、制約条件式の数  $m$  が変数の数  $n$  より大きい場合に

制約条件: $g_i(\mathbf{x}) \leq 0 \quad (i=1, \dots, m)$	は、最適解 $\mathbf{x}^{opt}$ は、 m 件の制約条件式のうち
目的関数: $Z = f(\mathbf{x}) \rightarrow \min.$	
$\mathbf{x} = (x_1, x_2, \dots, x_n)$	少くとも $(m-n)$ 件の式に対しては余裕を 持っている。

このようないくつかの制約条件式は、制約条件に含まれなくとも結果は同じである。したがってこのような制約条件を何らかの方法で判別するか、逆に critical な条件式を識別できれば、制約条件式の数を減らすことができる。非線形計画法ほんまな方法を用いるにしても、一般にある近似値から出発して、繰り返し演算を収束するまで行なう。しかも一般に最初の近似値は多くの制約条件式に対しかなり余裕を持っていながら、繰り返し演算の最初の方ではそのような制約条件式を次の式(2)により判別する。ここで、 $\mathbf{x}^0$ 、 $\mathbf{x}^{n-1}$

$$\frac{g_i(\mathbf{x}^{n-1})}{g_i(\mathbf{x}^0)} - 1 < 0.5 \quad (2)$$

$\mathbf{x}^{n-1}$  はそれぞれその段階とその一つ前の段階の近似値である。この式は、かなり余裕のあるかどうかの基準を、制約条件式の値が、一つ前の段階 ( $g_i(\mathbf{x}^{n-1})$ ) からその段階 ( $g_i(\mathbf{x}^0)$ ) に移るときに変化した量の 2 倍だけ次の段階で変化してもその制約条件式は critical にならないということにおいて、作られたものである。したがってこの式の成立する制約条件式はその段階の最適化計算の結果には影響がないと判断して、その段階の制約条件式から除外する。たゞし式(2)を満たしても、場合によつては次の段階で境界をはみ出すこともあり得るが、そのような場合には次の段階で制約条件式に取り入れられるから、特別な場合を除き結果に悪影響は及ぼさないと考えられる。なお一番最初の  $\mathbf{x}^{n-1}$  は、例えば最適化計算の手法として SLP 法を用い、先に提案した方法を用いるものとすれば、1 回の計算で設計変数が減少する最大は後述の  $\pm 1$  であるから、 $\mathbf{x}^0 \pm 1$  を用いる。この式(2)を用いる方法は、繰り返しの初期の段階では、棄却される制約条件式が多く、用いる制約条件式の数は変数の数より少なくなるが、ある程度計算が進むと、用いる制約条件式の数は 1 件を越えるようになる。ところが一般に制約条件式の数は、うまく選べば 1 件で十分である。そこで式(2)の条件で制約条件式を除外してもよいか

式の数がより多くなる場合には次の式 (3) により計算される  $y_i$  の値の小さいものから順に  $n$   
 $y_i = \frac{g_i(x^0)}{g_i(0)} \quad (i=1, \dots, m) \quad (3)$  位の制約条件式をその段階の制約条件式として採用する  
 。この  $y_i$  が小ささいといふことは、その段階の近似値  $x^0$  はその制約条件の境界から外れている ( $y_i < 0$  のとき) か、境界に近いといふことを意味している。したがって  $y_i$  の小さなものから順に  $n$  位選べば、その段階での critical な制約条件がほぼ識別されることはなる。以上の 2 つの方法のいずれかによってある段階の制約条件式の数が  $m' \leq n$  に比べたものに、SLP 法を適用する場合、先に提案した方法を採用すると次のようになる。この方法は、変数の上下限制約と、move limit を集約して、これらのいずれかで決まる下限を変数の非負条件と合うようにして、LP 計算の生きた制約条件としてこれらが入らないように整理すると次に、上限についても両者を整理して制約条件式の数を減らすものである。いまその段階で用いた制約条件を改めて  $g_j(x) \leq 0, (j=1, \dots, m')$  (4) とすれば、変数変換して整理された制約条件および目的関数は次の式 (5) のようになる。ここで、 $t_L = \min\{\ell, x^0 - x_L\}$ ,  $t_U = \max\{\ell, x_U - x^0\}$

制約条件:  $\nabla g_j(x^0) \Delta x^* \leq \nabla g_j(x^0) t_L - g_j(x^0)$        $\Delta x^* = \Delta x + t_L$ ,  
 $\Delta x^* \leq d \quad (j=1, \dots, J) \quad \} \quad (5)$        $d = t_L + t_U \quad (6)$

目的関数:  $Z = \nabla f(x^0) \Delta x^* \rightarrow \min$

であり、J は  $m'$  位の制約条件のうち、変数の上下限制約が含まれていれば、それらは非負条件  $\Delta x^* \leq 0$  および上限条件  $\Delta x^* \leq d$  の中に入っているから、 $J \leq m'$  となり、制約条件式の総数は、 $\Delta x^* \leq d$  の  $n$  位と J 位の和で  $J+n \leq 2n$  となる。したがって SLP の繰り返しの各段階で、 $2m$  位以下の制約条件式を用いればよいことになる。

### 3. 計算例

計算例として用いたものは、文献(1) によるラーメン構造物の最適許容応力度設計に対する制約条件式および目的関数について、上述の方法を適用した場合についてである。この場合設計変数は  $n=4$  位、制約条件式の数は  $m=23$  位 (応力制限 6、変位制限 1、上下限条件 4、move limit 4) である。結果を表-1 に載せる。表-1 の解の条件は文献(1) の  $R_A = 10.0 \text{ kg/cm}^3$ ,  $G_A = 1400.0 \text{ kg/cm}^2$ ,  $\delta_A = 0.04 \text{ m}$  であり、move limit は全変数について  $0.02 \text{ m}$  とした。この表-1 から、(a) の場合には

表-1

	(a)	(b)	(c)
初期値	$x^{0-1} = (0.22 \text{ m}, 0.22 \text{ m}, 0.22 \text{ m}, 0.22 \text{ m})$		
最適解	$x^{opt} = (0.153 \text{ m}, 0.146 \text{ m}, 0.146 \text{ m}, 0.183 \text{ m})$		
収束回数	15 回	8 回	8 回
計算時間	4.20 sec	2.30 sec	2.16 sec
(a):	全部の制約条件を変数変換することなくそのまま用いた場合。		
(b):	式(5)を用いて変換した変数を用いた場合。		
(c):	式(2)によて棄却し、かつ(3)式の条件を用いて判定し、変数変換によるもの。		

4. 参考文献 1) 小山健「長尚基礎の条件を考慮した多層ラーメンの最適設計」オ30回年次講演集。