

愛媛大学工学部 正会員 大久保 禎二
愛媛大学大学院 学生員 〇山 村 耕 史

1. はじめに

構造物を設計する場合には、美観、経済性、使用性、安全性など、性質の異なる複数の目的を互いに勘案しながら、設計者の意図する内容を満足するように設計を行わなければならない。このような構造物の設計問題は多目的最適設計問題として定式化することができる。多目的最適設計問題の解法として、これまでに荷重和最小化法、目標計画法、SWT法などが提案されている。本研究では、2ヒンジの鋼アーチ橋を対象としてこれらの方法により最適化を行い、各方法の比較検討を行ったものである。

2. 多目的最適化問題の定式化

多目的最適化問題は、次のようなベクトル最小化問題として定式化できる。

$$\min. f(\mathbf{x}) = [f_1(\mathbf{x}), f_2(\mathbf{x}), \dots, f_n(\mathbf{x})]^T, \text{ sub j. to } \mathbf{x} \in D = [\mathbf{x} \mid \mathbf{g}(\mathbf{x}) \leq 0] \quad \dots(1)$$

$f(\mathbf{x})$ は、 D の領域内で定義される n 個の目的関数、 $\mathbf{x} = [x_1, x_2, \dots, x_s]^T$ は S 次元の設計変数ベクトル、 D は m 個の制約関数 $\mathbf{g}(\mathbf{x}) = [g_1(\mathbf{x}), g_2(\mathbf{x}), \dots, g_m(\mathbf{x})]^T$ を満足する実行可能領域である。

設計においては、基本的には各目的関数 $f_i(\mathbf{x})$ ($i = 1, \dots, n$) を最小にすることが要求されるが、各目的関数は、制作費と安全性などのように互いに矛盾する目的関数が多く、ある目的関数を改善することにより他の目的関数が犠牲になることが多い。したがって、実際の設計においては、このような矛盾する目的関数を互いに譲り合いながら、設計者の希望を最大限に満足するように最適化を行うことになる。このようにして決定された最終的な解を**選好解**という。本研究では、選好解を決定する方法として次の4つの方法を検討した。

3. 選好解を決定する方法

(A) 荷重和最小化法

この方法では、設計者の選好基準を分析し、各目的関数 f_j に対して最も適当と考えられる相対評価係数 W_j を仮定して、多目的 $f(\mathbf{x})$ を1つの目的関数として表現し、単目的を有する次式の最適化問題を導入し、通常
の非線形計画法の手法を用いて解き選好解を決定する。

$$\min. \sum_{j=1}^n W_j f_j(\mathbf{x}), \text{ sub j. to } \mathbf{x} \in D, \quad \text{ここに, } W_j \geq 0, \sum_{j=1}^n W_j = 1 \quad \dots(2)$$

(B) 目標計画法

理想点あるいは設計者の目標点 f からの距離関数(残念度)を最小にするように最適解を求める方法。

$$\min. [\sum_{j=1}^n W_j (f_j(\mathbf{x}) - \bar{f}_j)^p]^{1/p}, \text{ sub j. to } \mathbf{x} \in D, \quad \text{ここに, } 1 \leq p \leq \infty, W_j \geq 0, \sum_{j=1}^n W_j = 1 \quad \dots(3)$$

$p = 1$ の場合は残念度の荷重和最小化問題となり、 $p = \infty$ の場合は次式の最大残念度最小化問題となる。

$$\min. [\max_j \{W_j (f_j(\mathbf{x}) - \bar{f}_j)\}], \text{ sub j. to } \mathbf{x} \in D, \quad \text{ここに, } W_j \geq 0, \sum_{j=1}^n W_j = 1 \quad \dots(4)$$

この方法は、設計者の要求する解が最適点でなくてもよい場合(目標点の場合)にも利用することができる
ところに大きな特徴がある。

(C) SWT法

1個以外の他の全ての目的関数ある値に設定し、これらの目的関数をも設計条件として考慮することにより得られる最適解を非劣解というが、この非劣解曲面上の点 P における傾きを $\lambda_{12}(P)$ 、設計者が選好解を決定する場合の等基準曲面(等選好曲面)の傾きを $m_{12}(P)$ とし、これらの差を次式のように $W_{12}(P)$ とすると、

$$W_{12}(P) = \lambda_{12}(P) - m_{12}(P) \quad \dots(5)$$

$W_{12} = 0$ となる P^* を求めることにより選好解が得られることとなる。

4. 設計例

4-1. 設計モデル、設計条件、目的関数

図1に示す放物線2ヒンジアーチ橋のアーチリブの設計問題を考える。目的関数として、アーチリブの必要最小総容積 V および美観関数の2つを考え、設計条件として応力度に関する条件を考慮している。本研究では、アーチリブの断面形状を図2に示すI型断面とし、全長にわたって等断面であると仮定している。桁断面を等断面と仮定することにより、その応力の条件より決定される最小断面寸法はアーチのライズ r により自動的に決定されるので、この設計問題の設計変数はアーチのライズ r のみを考慮すればよいこととな

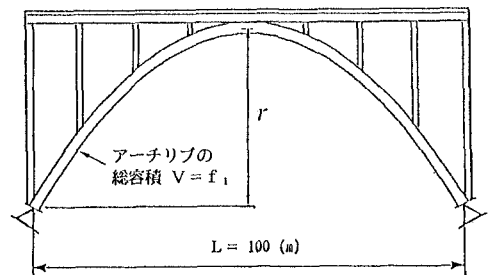


図1 2ヒンジアーチ橋

る。アーチリブの形状を放物線とすると、断面積 A_c を有するアーチリブの総容積 V は次式のようにライズ r の関数として表わされる。

$$f_1(r) = V = 2A_c(L + 16r^2/(3L)) \quad \dots(6)$$

また、美観関数 f_2 として、 r がそれぞれ10m、18.5m、26mのとき最も美しいと感じる次の3種類の関数を考え、それぞれの場合における選好解を比較した。

$$\begin{aligned} f_2(r) &= (r-1000)^2 \dots \text{〈タイプ1〉} \\ f_2(r) &= (r-1850)^2 \dots \text{〈タイプ2〉} \\ f_2(r) &= (r-2600)^2 \dots \text{〈タイプ3〉} \end{aligned} \quad \dots(7)$$

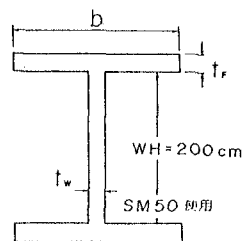


図2 アーチリブの断面形状

4-2. 非劣解群の決定

この設計問題では設計変数は r のみであるので、 r を600～3000(cm)の範囲で50(cm)刻みでそれぞれの r について最小の f_1 と f_2 を求めることにより f_1 と f_2 の非劣解を求めることができる。なお、 f_1 が最小になるのは $r=1850$ (cm)のときで、 $f_1=10.971$ (m³)である。 f_2 の最小値は0である。

4-3. 選好解の決定

f_2 のタイプ2の場合には $r=1850$ (cm)において f_1 、 f_2 ともに最適値をとるので、ここでは考えない。 f_2 のタイプ1およびタイプ3の場合については、選好解を決定する問題を次のように仮定した。

$$\begin{aligned} \text{(A) 荷重和最小化法} \quad \min. \{ (1200000/1200001) f_1(r) + (1/1200001) f_2(r) \} \dots \text{〈タイプ1〉} \\ \min. \{ (3200000/3200001) f_1(r) + (1/3200001) f_2(r) \} \dots \text{〈タイプ3〉} \end{aligned} \quad \dots(8)$$

(B) 目標計画法…本研究では目標点 f は、 f_1 、 f_2 とも最小値を設定している。

$$\begin{aligned} \text{〔残念度荷重和〕} \quad \min. \{ (1200000/1200001) (f_1(r) - 10.971) + (1/1200001) (f_2(r) - 0) \} \dots \text{〈タイプ1〉} \\ \text{〔最小化法〕} \quad \min. \{ (3200000/3200001) (f_1(r) - 10.971) + (1/3200001) (f_2(r) - 0) \} \dots \text{〈タイプ3〉} \end{aligned} \quad \dots(9)$$

$$\begin{aligned} \text{〔最大残念度〕} \quad \min. \{ \max. \{ (1200000/1200001) (f_1(r) - 10.971), (1/1200001) (f_2(r) - 0) \} \} \dots \text{〈タイプ1〉} \\ \text{〔最小化法〕} \quad \min. \{ \max. \{ (3200000/3200001) (f_1(r) - 10.971), (1/3200001) (f_2(r) - 0) \} \} \dots \text{〈タイプ3〉} \end{aligned} \quad \dots(10)$$

荷重和最小化法、目標計画法について上式を満たす r を選好解とする。

(C) SWT法

$$\text{非劣解曲面上の点 } P_r \text{ における傾き: } \lambda_{12}(P_r) = -\partial f_1(r) / \partial f_2(r) \quad \dots(11)$$

$$\text{選好関数: } U = - \{ (1200000 f_1(r))^2 + (f_2(r))^2 \} \dots \text{〈タイプ1〉} \quad \dots(12)$$

$$U = - \{ (3200000 f_1(r))^2 + (f_2(r))^2 \} \dots \text{〈タイプ3〉}$$

選好関数の等値線の傾きが設計者の等選好曲面の傾きとなるので：

$$m_{12}(P_r) = (\partial U / \partial f_2(r)) / (\partial U / \partial f_1(r)) \quad \dots(13)$$

r を逐次変化させ、 $W_{12}(P, r^*) = \lambda_{12}(P, r^*) - m_{12}(P, r^*) = 0 \dots(14)$ となる r を求めれば、それが選好解となる。

上記の4つの方法により得られたタイプ1およびタイプ3の選好解 r^* 、 f_1^* 、 f_2^* を表1に示す。

表1 各方法による選好解の比較		荷重和最小化法	目標計画法		SWT法
			残念度荷重和 最小化法	最大残念度 最小化法	
タイプ1	r^* (m)	15.00	15.00	14.50	14.9426
	f_1^* (m ³)	11.104	11.104	11.151	11.109
	f_2^* (×10 ⁵)	2.5000	2.5000	2.0250	2.4429
タイプ3	r^* (m)	20.50	20.50	21.00	21.0313
	f_1^* (m ³)	11.008	11.008	11.027	11.029
	f_2^* (×10 ⁵)	3.0250	3.0250	2.5000	2.4688

5. 検討およびまとめ

表1より明らかなように、タイプ1では最大残念度最小化法による結果のみが他の3つの方法と多少異なっている。また、タイプ3では最大残念度最小化法とSWT法が一致した解を得ている。しかし、全体的にタイプ1、3において、いずれの方法によってもほぼ等しい選好解が得られていると考えてよい。タイプ1では r が10m、タイプ3では26mのとき最も美しいとする美観関数を考慮したが、アーチリブの総容積との兼ね合いで、それぞれ r が15m、および20.5mないし21.0mの妥協解を得ている。選好解を決定するアルゴリズムの難易度は、表1の左から右へいくに従い解法のアルゴリズムが複雑となる。なお、設計に用いる最終的なアーチのライズ r^{**} を決定するためには、さらに数組の相対評価係数群を比較することが必要となる。

【参考文献】 (1)松本秀応,多目的設計問題の解法に関する基礎的研究,1983.3,卒業論文 (2)大久保、松本,制作費および美観を考慮した鋼アーチ橋の最適設計,1983.9,土木学会 38回年講,第1部,PP453～454 (3)志水清孝,多目的と競争の理論,1982,共立出版. (4)市川惇信,多目的決定の理論と方法,1980,計測自動制御学会.