耐火塗料の耐火性能評価(その2)鋼材断面寸法に応じた膜厚算定のための計算方法

耐火塗料 耐火性能 乾燥膜厚 鋼構造 熱容量 断面形状係数

1. はじめに

耐火塗料の耐火認定において、構造部材の熱容量を考 慮した必要膜厚の算定方法が欧州を中心に導入されてい る1)2)。また、国際標準化機構(ISO)でも近年その導入に 向けた検討が活発化されている。この算定方法は、実験 データを基に、構造部材の熱容量を示す因子である断面 形状係数 {Hp/A (Hp:加熱周長、A:部材断面積)} と乾 燥膜厚から耐火時間を求める計算式を作成し、この式か ら必要膜厚を求めるものである。日本でもこれらを参考 にした算定方法が提案および適用されている^{3), 4)}。

今回筆者らは、これらの算定方法をより理解しやすく 計算できるように再検討したので報告する。

2. 耐火被覆材の厚さを決める計算式

必要膜厚の算定する計算方法は、以下のような式が提 案されている。

これらの式は回帰分析を用いて、構造部材の断面形状 係数(Hp/A)、規定温度到達時間(FR)、耐火塗料乾燥膜 厚(DFT)の関係式を熱容量試験の実験データより作成す る手法である。

① CENの計算式

 $FR=k_0+k_1\cdot DFT+k_2\cdot DFT/(Hp/A)+k_3\cdot q+k_4\cdot DFT\cdot q$ $+\mathbf{k}_5 \cdot DFT \cdot q/(Hp/A) + \mathbf{k}_6 \cdot q/(Hp/A) + \mathbf{k}_7/(Hp/A)$ (式 1)

② YellowBook の計算式

 $FR=k_0+k_1\cdot 1/(Hp/A)\cdot DFT+k_2\cdot DFT$ (式 2)

③ 建築研究所の計算式(以下建研式と記す)

 $FR=k_0 \cdot (1/(Hp/A)+k_1) \cdot (DFT+k_2)+k_3$ (式3)

FR:規定温度到達時間(min) Hp/A: 断面形状係数(m-1)

DFT:耐火塗料乾燥膜厚(mm) k_{0~7}:実験結果から求まる係数

q:平均温度上昇量(K)

3. 各式の考え方

建研式の構成は、耐火塗料乾燥膜厚が一定ならば、断 面形状係数の逆数に比例し、断面形状係数が一定ならば、 耐火塗料乾燥膜厚に比例するという考え方を基にしてい

CENの計算式は、建研式に温度上昇の項(q+b₃)を追加し た式 4 を展開した式 5 から、建研式と同様であることが

 $FR = b_0 \cdot (1/(Hp/A) + b_1) \cdot (DFT + b_2) \cdot (q + b_3) + b_4$ (式4) 正会員 ○近藤 英之*¹ 同 秀逸*2 同 関 正明*1 同 藤原 武士*3 同 義則*4 同 秀郎*5 同 谷辺 徹*6

 $FR = b_0b_1b_2b_3 + b_4 + b_0b_1b_3 \cdot DFT + b_0b_3 \cdot DFT/(Hp/A) + b_0b_1b_2 \cdot q$

 $+b_0b_1 \cdot DFT \cdot q + b_0 \cdot DFT \cdot q/(Hp/A) + b_0b_2 \cdot q/(Hp/A)$

 $+ b_0b_2b_3/(Hp/A)$ (式 5)

 $k_0 : b_0b_1b_2b_3+b_4$ $k_1 : b_0 b_1 b_3$ $k_2 : b_0 b_3$ $k_3 : b_0 b_1 b_2$ $k_4 : b_0 b_1$ $k_5 : b_0$ $k_6: b_0b_2$ $k_7: b_0b_2b_3$

一方、建研式の k_2 を0とした場合に、式3は式6で表わ され、展開すると式 7 になる。これはYellowBookの計算 式(式2)と同じ計算式になる。

 $FR=c_0\cdot (1/(Hp/A)+c_1)\cdot DFT+c_2$

(式 6)

 $FR=c_0 \cdot DFT/(Hp/A)+c_0 c_1 \cdot DFT+c_2$ (式 7)

> $k_0 : c_2$ $k_1 : c_0$

 $k_2 : c_0c_1$

これより、YellowBookの計算式の考え方は、DFTに補正係 数のk₂を行わない(k₂=0)、という考え方であることがわ かる。

4. 建研式の適用

今回は、今までの建研式を変形し、重回帰分析のしや すい式を提案する。

式 3 を用いて実験結果を解析する場合、式の形が重回 帰分析を行いやすい、 $Y = a_1 X_1 + a_2 X_2 + a_3 X_3 \cdot \cdot \cdot \circ O$ 形で はないため、係数の決定は試行錯誤法による方式で行わ なければならない。

そこで、式3を展開すると

 $FR = k_0 \cdot DFT / (Hp/A) + k_0 \cdot k_2 \cdot 1 / (Hp/A) + k_0 \cdot k_1 \cdot DFT$ $+ k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 + k_3$ (式 8)

となり、係数を置き換えると式9と書く事が出来る。

 $FR = \alpha_0 \cdot DFT / (Hp/A) + \alpha_1 \cdot 1 / (Hp/A) + \alpha_2 \cdot DFT + \alpha_3 \quad (\overrightarrow{x}, 9)$

 $\alpha_0: \mathbf{k}_0$ $\alpha_1: k_0 \cdot k_2$

 $\alpha_2: k_0 \cdot k_1$ α_3 : $k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 + k_3$

 $k_0 \sim k_3$ の係数 4 つが、 $\alpha_0 \sim \alpha_3$ の係数 4 つに変わったが、 この関係は、独立の $k_0 \sim k_3$ に対して $\alpha_0 \sim \alpha_3$ の値が従属的 に決まり、その逆も成り立つ関係である。そのため、式3 と式 9 から導き出された係数は、各々変換可能であり、 大きく異なることは無い。よって今回は重回帰分析が容 易な、式9を提案する。

他の計算式との比較を行う。

CENの計算式は、式 4 では $b_0 \sim b_4$ の係数 5 つであったが、

Evaluation on Fire Resistance Performance of Intumescent Coatings. Part2) Calculation Method Dry Film Thickness.

KONDOU Hideyuki, YUSA Shuitsu, SEKI Masaaki, FUJIWARA Takeshi, OKA Yoshinori, UEHARA Hideo, TANIBE Toru

式 1 では $k_0 \sim k_7$ の係数 8 つに変わった。この関係は、独立の $b_0 \sim b_4$ に対して $k_0 \sim k_7$ の値が従属的に決まるが、この逆は成り立たない。そのため、式 1 の $k_0 \sim k_7$ の係数を独立的に扱った場合は、式 1 から導き出された係数と、式 4 から導き出された係数は、大きく異なる場合がある。

YellowBookの計算式は、 $c_0\sim c_2$ の係数 3 つが、 $k_0\sim k_2$ の係数 3 つに変わった。この関係は、独立の $c_0\sim c_2$ に対して $k_0\sim k_2$ の値が従属的に決まり、その逆も成り立つ関係である。そのため、式 6 と式 2 から導き出された係数は、各々変換可能であり、大きく異なることは無い。

表 1 を鋼材サイズ別(断面形状係数別)に耐火塗料乾燥膜厚と、規定温度到達時間の関係を、YellowBookの計算式 2 を使った場合の結果を図 1 に、今回提案の計算式 9 を使った場合の結果を図 2 に示す。

図1と図2を比較した場合、図2の方が実験値との誤差が少ない事がわかる。

これは、YellowBookの計算式はDFTに補正係数の k_2 を行っていないためであり、どんな鋼材でも、被覆厚が 0 の場合は規定温度到達時間が一定になってしまうためである。

そのため、熱容量の差が大きい場合は、実験値と計算 値の誤差が大きくなる。

5. まとめ

各種計算式が提案されているが、CEN の計算式は、解析方法が困難であり、YellowBook の計算式は、実験値と計算値との誤差が大きい、従って解析には建研式が良く、さらに試行錯誤法方式で解を探す建研式の式 3 より、一般的な重回帰分析方法が使える、今回の式 9 が現段階では最も適している。

〈参考文献〉

- 1) Fire protection for structural steel in buildings. (2nd Edition-Revised)
- 2) Test method for determining the contribution to the fire resistance of structural members part 4: applied protection to steel members.
- 3) 臼井信行、遊佐秀逸、近藤英之「熱容量試験をもとにした鋼材 寸法に応じた耐火被覆厚さの決定(耐火塗料を用いた場合)」 日本建築学会大会学術講演梗概集,1999年,A-2,pp3~4
- 4) 谷辺徹、山本盛男、遊佐秀逸、金城仁「水系発泡性耐火塗料の性能評価 その1-膜厚推定方式適用性に関する実験的検討-」 日本建築学会大会学術講演梗概集,2006年,A-2,pp139~140

表 1. 実験データー及び FR の実験値と計算値の比較

部材寸法	被覆厚	FR(分)	FR 計算値(分)	
		実験値	建研式	YellowBook 式
$400 \times 400 \times 19$	0.88	62.75	62. 95	55. 07
$400 \times 400 \times 19$	4. 88	135. 00	135.04	136. 33
$300\times300\times12$	0.90	49.00	48.66	49. 67
$300 \times 300 \times 12$	2.84	78. 50	76. 22	76. 55
$300 \times 300 \times 9$	0.88	39. 75	42.07	46. 93
$300 \times 300 \times 9$	4. 88	90. 25	92. 29	91. 17
$300 \times 300 \times 6$	2.87	59. 00	57. 07	60. 58
$300 \times 300 \times 6$	4. 94	79. 50	79. 50	77. 45

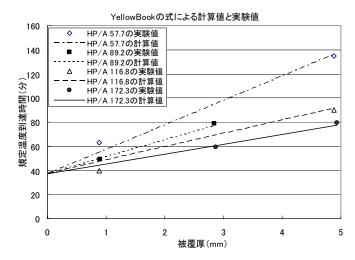


図1. YellowBook の式による計算値と実験値の関係

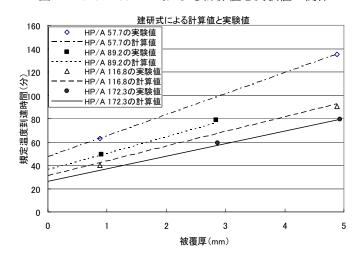


図 2. 建研式による計算値と実験値

^{*1} 菊水化学工業株式会社

^{*2 (}財)ベターリビングつくば建築試験研究センター

^{*3} エスケー化研株式会社

^{*4} 化工機商事株式会社

^{*5} 日本ペイント株式会社

^{*6} 太平洋マテリアル株式会社

^{*1} Kikusui Chemical Industries CO.,LTD.

^{*2} Tsukuba Building Research & Testing Laboratory, Center for Better Living

^{*3} SK Kaken CO.,LTD.

^{*4} KAKOKI TRADING CO.,LTD.

^{*5} NIPPON PAINT CO.,LTD.

^{*6} Taiheiyo Materials Corporation