

高反射率塗料の遮熱性能に関する研究
(その2) 数値解析による室温および熱負荷に関する検討

高反射率塗料 日射遮蔽 数値解析

1 目的 前報¹⁾では、高反射率塗料の日射遮蔽性能についての実験結果を報告した。本報では実験で行っていない条件や大空間建築物に高反射率塗料を塗布した場合等について数値解析による検討結果を示す。

2 数値解析概要 数値解析²⁾により室内温度を求めて以下の検討を行う。

①実験で対象としたモデルの形態、使用材料等の条件で室内温度を計算して実験結果と比較する。

②実験で対象とした各ケースにおいて換気回数を多くした場合の室内温度を計算して検討を行う。

③実験モデルの屋根面のみに高反射率塗料を塗布した場合をケース4として遮熱効果の検討を行う。

④大空間建築物に高反射率塗料を塗布した時の遮熱効果について室内温度および冷房負荷の検討を行う。

自然室温は外気、日射、換気などによる室の熱収支を基に計算を行った³⁾。外界条件は前報¹⁾に示した実験実施日の外気温度(10分毎の実測データ)、日射量(10分毎の日射量を計算により直散分離)を用いた。屋外の総合熱伝達率は20.9[W/m²·K]、室内の総合熱伝達率は9.3[W/m²·K]とする。夜間放射は考慮していない。自然室温計算に使用した材料の熱特性を表1に示す。また冷房負荷計算は年間熱負荷計算プログラム(HASP/ACLD/8501)³⁾により計算を行った。

3 数値解析結果及び考察

3.1 室内温度の実験結果と計算結果の比較 図1に室内温度の計算結果を示す。室内温度実験結果(前報図5)と比較すると、夜間放射を考慮していないため計算結果は夜間の室内温度が2~3°C高いが、換気回数0[回/h]、8[回/h](図1(a)、(b))とともに昼間ほぼ対応する¹⁾。

3.2 換気回数を多くした時の室内温度の検討 図2に換気回数の違いによる平均室内外温度差の計算結果を、図3に換気回数15[回/h](換気量約50[m³/h]に相当)の時の室内温度の計算結果を示す。図2より換気回数が多くなると各ケースの温度差が小さくなり、外気温度に近づくことが確認できる。換気回数15[回/h]での日中の室内温度は、ケース1では換気を行わない場合と比べて2°C程度下がり、ケース2及びケース3では外気温度との差は1~2°C程度になる。すなわち、換気量が多い場合は高反射率塗料による効果は相対的に小さくなる。

表1 計算に用いた熱特性

	日射吸収率[-]	熱伝導率 [W/m·K] ([kcal/m·h·°C])
合板	0.9	0.19 (0.16)
カラーフィルム	0.9	45 (38.7)
コンクリート	0.7	1.4 (1.2)
グラスウール	—	0.042 (0.036)
高反射率塗料	0.15	—

	長波放射率[-]	容積比熱 [kJ/m ³ ·K] ([kcal/m ³ ·°C])
合板	0.9	716 (171)
カラーフィルム	0.9	3621 (865)
コンクリート	0.9	1934 (462)
グラスウール	—	20 (4.8)
高反射率塗料	0.9	—

表2 計算ケース(実験モデルの場合)

	断熱材	高反射率塗料
ケース1	なし	なし
ケース2	グラスウール 屋根:厚100mm 外壁:厚75mm	なし
ケース3	なし	屋根・外壁面に塗布
ケース4	なし	屋根面のみに塗布

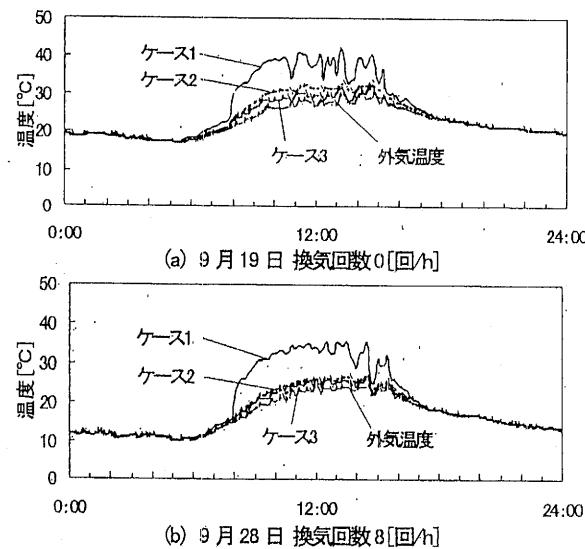


図1 室内温度計算結果

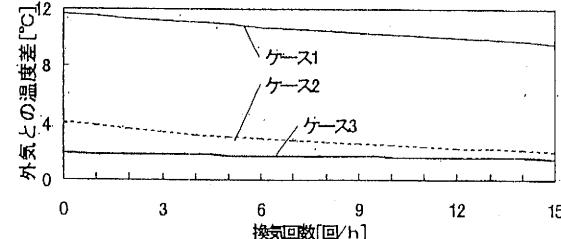


図2 換気回数の違いによる平均室内外温度差の計算結果
(9月28日 10:00~14:00)

3.3 ケース 4 における遮熱効果の検討 図 4 にケース 4(実験モデルの屋根面のみに高反射率塗料を塗布した場合) の室内温度の計算結果を示す。ケース 4 の室内温度は外気温度と比較すると日中約 7°C 高く、ケース 1 より約 3°C 低い。このことから建物の屋根面のみに高反射率塗料を塗布した場合でも、ある程度室内温度が下がることが確認できた。

3.4 大空間建築物における検討 図 5 に示す体育馆あるいは倉庫などの大空間を想定した計算モデルを対象に、表 3 に示す 3 種類の計算ケースについて自然室温および空調を行った場合の熱負荷の計算を行った。自然室温の計算の際には換気回数 5 [回/h] (換気量 75000 [m³/h] に相当)とした。図 6 に自然室温の計算結果を示す。ケース A(断熱材なし、高反射率塗料なし)の自然室温は外気温度より日中、約 5~6°C 高く、ケース B(断熱材あり、高反射率塗料なし)は外気温度より約 2~3°C 高い。ケース C(断熱材なし、高反射率塗料あり)は外気温度との差が約 1°C となり、ほとんど差がない。図 7 に夏期(7~9 月合計)の冷房負荷計算結果を示す^{注2)}。ケース C の場合、ケース A の場合より約 45%ほど冷房負荷は小さく、ケース B の場合とほぼ等しい冷房負荷となる。

4まとめ 本研究から以下のことが確認できた。
 ①換気を多く行うことができない建物ほど高反射率塗料の効果が期待できる。
 ②屋根面のみに塗布した場合にもある程度室内温度の上昇を抑えることができ、遮熱効果が期待できる。
 ③大空間建築物(体育馆、倉庫など)を想定したモデルでは高反射率塗料を用いる場合、用いない場合や断熱材を用いた場合より室内温度の上昇を抑えることができる。また冷房負荷は高反射率塗料を用いない場合と比べて約 45% 小さくなる。

表 3 計算ケース(大空間モデルの場合)

	断熱材	高反射率塗料
ケース A	なし	なし
ケース B	グラスウール 屋根:厚 100 mm 外壁:厚 75 mm	なし
ケース C	なし	屋根・外壁面に塗布

注 1) 9 月 19 日の外界条件を使用した室内温度の計算結果(図 1(a))は午後 2 時以降日射量の変動が激しく、10 分ごとの実験データではその変化に対応しきれていない。したがって、実験結果との差が大きい可能性があるが、日中の温度に関しては現実に対応している。また 9 月 28 日の実験ではケース 2 の換気量が少なかった可能性があり、実験結果の室内温度がやや高くなったと考えられる。
 注 2) 冷房負荷計算において対象地時は東京とする。また計算条件は空調運転時間帯 8 時~18 時、室使用時間帯 9 時~18 時、在室者 50 人、換気量 1500 m³/h (換気回数 0.1 回/h)、空調設定温度は 26°C、55%RH である。

〈謝辞〉
 本研究の一部は東急建設(株)との産学協同研究の一環として行った。ここに関係者各位に謝意を表す。
 <参考文献> 1) 大森・近藤・長澤: 高反射率塗料の遮熱性能に関する研究(その 1) 建築学会大会便覧集(1997.9) 2) 宇田川: 空気調和計算法 オーム社(1986)
 3) 松尾: HASP/ACLD/8501 解説 日本建築設備士協会(1985)

*1 武蔵工業大学 院生

*2 武蔵工業大学 助教授・工博

*3 三井ホーム(当時、武蔵工業大学学生)

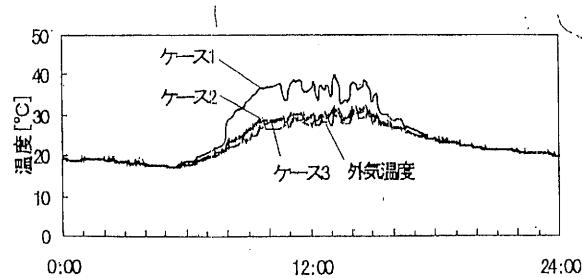


図 3 換気回数 15 [回/h] の室内温度計算結果(9 月 19 日)

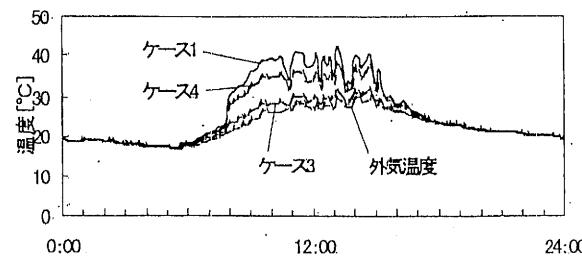
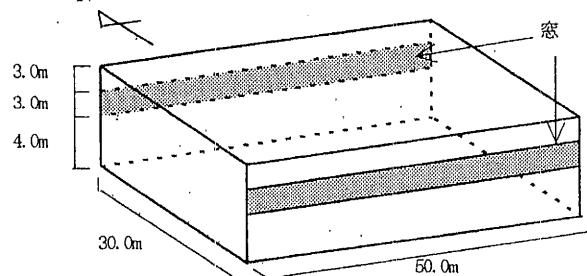


図 4 ケース 4 の室内温度計算結果
(9 月 19 日 換気回数 0 [回/h])



屋根: 鋼板 厚さ 0.6 mm 外壁: コンクリート 厚さ 150 mm
床: 合板 厚さ 9.5 mm 窓: 普通ガラス 厚さ 3 mm

図 5 計算モデル概要(大空間モデルの場合)

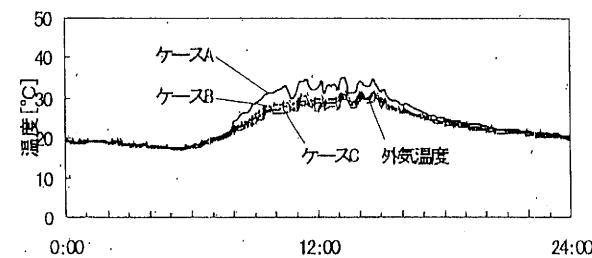


図 6 自然室温計算結果(大空間モデルの場合)
(9 月 19 日 換気回数 5 [回/h])

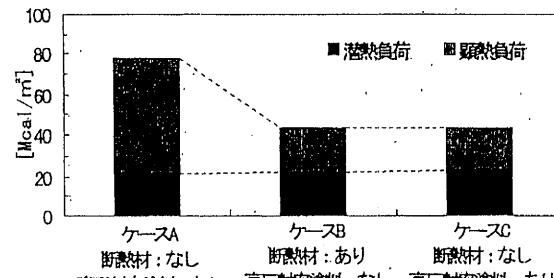


図 7 夏期(7~9 月合計)の冷房負荷(床面積当たり)

*1 Graduate Student Musashi Inst. of Tech.

*2 Assoc. Prof., Musashi Inst. of Tech., Dr. Eng.

*3 Mitsui Home Co., Ltd