



は以下の目的をもって取り組んだ。

- (1) 外装ブラインドの計算法を示し、実験により精度の高いことを検証する。
- (2) 検証された計算法を発展させて、多様な形状の外装ブラインドへの適用を可能とする。
- (3) 鏡面反射の計算法を示し、スラット面が完全拡散反射でなく反射に指向性を持つ場合の傾向を予測可能とする。
- (4) 外装ブラインドの計算に用いる気象データの測定時間間隔について検討する。

本論文の主な内容と構成は、以下の通りである。

第1章では、前述した研究の背景と既往の研究について概観した。

第2章では、窓廻りの日射に関する計算において、直達日射に対応する日影計算、天空日射及び地物反射に対応する形態係数の計算について示す。これらは、第3章～第5章に示す外装ブラインドに特化した計算法と組み合わせて用いる、外装ブラインドの効果を評価するための基本的で汎用的な計算法である。

第3章では、厚みをもつ角度可変の水平外装ブラインドに関してその計算方法を示し、さらに実験値と計算値の比較検討を行って、以下の結果を得た。

- (1) 外装ブラインドのある窓の透過日射及び反射日射を、本論文に示す計算法により正確に推定できることを、実験値との比較により確認した。
- (2) ブラインドの計算に関して、形態係数を本論文に示す点に対する面の形態係数を計算する方法によって厳密に計算し、スラット間の多重反射の計算を十分な回数行えば、満足できる計算精度が得られる。
- (3) スラットを長さ方向に無限大と想定可能なモデルであれば、本論文に示す形態係数は簡単な三角関数で表現できるため、計算の分割点数を上げて実用的で精度の高い計算が可能となる。さらに毎時刻必要な直達日射の日影計算もスラット断面上の幾何学的計算によって、判定式が単純で明快に表現できる。

なお形態係数の計算法は数多くあるが、多様な形状のスラットへの対応が容易であると考えて、点に対する面の形態係数の計算を十分な数の点において行う方法を採用した。

第4章では、パイプ形状の水平スラットに関する完全拡散反射面を仮定した計算法、及びスラットが全面に無く部分的に開口がある場合の計算法を示し、モデルビルへ適用した計算結果を検討し、以下の結果を得た。

- (1) 直達日射の計算について窓面の日影計算により日当たり率を毎時刻計算し、天空日射及び地物反射については予め形態係数を精度良く計算しておき、さらにスラットが全面にある場合に対する実際に設置されているスラットの形態係数の比率を用いて修正を行う方法を用いて、一部開口があるパイプ形状の水平ブ

ラインドへの適用が可能であることを示した。さらに多様な断面形状のスラットや、縦型のブラインドへの対応が可能であることを示した。

- (2) 本章ではパイプ間隔がパイプ直径の2倍(正面から見て半分がパイプ、半分が空隙)の水平型外装ブラインドの計算を行ったが、南面では夏期を中心にかなりの日射遮蔽効果が期待され、さらに日射遮蔽が難しいとされる西面についても、年間を通じて50%程度の安定した日射遮蔽効果が期待できることを予測した。

第5章では、第3章と同一形状の外装ブラインドについての鏡面反射の計算法を示した。さらにスラット表面が鏡面反射か完全拡散反射か、スラット反射率、スラット角度が、外装ブラインドの日射伝播性能に与える影響に関して、分散分析手法により検討し以下の結果を得た。さらに第4章に示すパイプ形状の水平スラットに関する鏡面反射の計算法を示した。

- (1) 鏡面反射について、直達日射に対し十分な本数(本論文ではスラット間隔に対して1000本)の光線についてその反射軌跡を追跡する方法を採用した。天空日射、地物反射については、それぞれ半球の1/2の範囲の区画を分割して、直達日射と同様な計算を行い、該当する区画の形態係数によって重み付け平均する方法を示した。
- (2) 透過日射量とガラス吸収日射量について、絶対値は透過日射量が10倍くらい大きいものの、傾向は非常に類似している。つまりスラット角度が開くほど、さらにスラット反射率が大きくなるほど、透過日射量の値が大きくなる。さらに、完全拡散面か鏡面かについては、スラット角度が開いた状態であれば鏡面の方が大きくなる。逆にスラット角度が閉じた状態であれば、完全拡散面の方が大きい。この傾向は反射率が大きいほど顕著となる。
- (3) スラット吸収日射量について、スラットの反射率が大きくなるほど吸収日射量が小さくなるが、完全拡散面か鏡面かの影響、スラット角度の影響は大きくない。
- (4) スラット角度が閉じるほど、さらにスラット反射率が大きくなるほど、屋外への反射日射量の値が大きくなる。さらに、完全拡散面か鏡面かについては、(2)で述べた傾向と表裏の関係となるが、スラット角度が開いた状態であれば完全拡散面の方が大きくなる。逆にスラット角度が閉じた状態であれば、鏡面の方が大きい。この傾向は反射率が大きいほど顕著となる。
- (5) 全体としては、スラット角度とスラット反射率の影響が大きく、完全拡散面か鏡面かはスラット角度と関連しながら影響を与える。

第6章では、1分間隔の標準気象データ(以下TWDと表記する)を利用して、時間間隔を変えた複数の気象データを作成し、それらを用いた第3章及び第5章と同一形状

の外装ブラインドの計算結果より、外装ブラインドの検討に適した気象データの時間間隔について4～10分間隔のデータが好ましいことを示した。6分間隔データ(以下TWD6と表記する)を代表として用いて7月8月について検討し、以下の結果を得た。

- (1) TWDを6個ずつ平均値したものが、TWD6である。TWD6はTWDの1/6のデータ数で、TWDの変動の80%程度を表現できる。
- (2) 安定した曇天日、安定した晴天日については、TWDに対してTWD6は日射量データとしても、大部分の時間帯にて支障なく変動を再現している。それらを用いた外装ブラインドが設置された窓の透過日射量の計算結果においては、実用上問題となる誤差は生じない。
- (3) 不安定な日射変動が大きい日に関して、TWDに対してTWD6は日射量データとして急激な変動を表現できない時間帯は、比較的多く存在する。但しそれらを用いた外装ブラインドが設置された窓の透過日射量の計算結果においては、瞬間的に40%程度の誤差を持つ時間が1日に数回あると予測されるものの、それ以外の時間帯は最大10数%程度の誤差範囲にて変動すると考えられる。
- (4) 現状では1時間間隔の日射量データ(以下TWDhと表記する)の利用が一般的である。日射量を積算値としてとらえる限りTWDhで問題は無い。外装ブラインドが設置された窓の透過日射量について評価する場合、安定した晴天日ではほとんど問題は無い。安定した曇天日では、大部分の時間帯において問題ないが、時間帯によっては±30%程度の乖離が生ずる。不安定で日射変動が大きい日では、かなりの頻度で乖離が発生し、±40%程度に及ぶこともある。

第7章では、各章で得られた知見をまとめ、総括的な結論を述べる。

本論文で示した、外装ブラインドのある窓における日射伝播の評価法に関する研究は、実際に計画段階において建物のファサードの検討に活用しており、窓廻りの空調負荷や温熱環境解析のレベルアップに寄与する。

なお本論文では短波長放射(日射)の室内への侵入量、スラット及びガラスへの吸収日射の計算を主眼とした。これに続く長波長放射と対流による熱移動は室内側の諸条件に依存する部分が大きく、今後の課題の一つである。さらに外装ブラインドの設計法への展開が必要であり、温熱環境評価に加えてグレアなど光環境の評価を加えることなども、今後の課題となる。