建築エネルギー・環境シミュレーションツール BEST の開発 第83報 複合的な空調負荷削減手法の相互作用に関する検討

BEST 相互作用

ZEB

1. はじめに

ZEB の実現のためには、複数の空調負荷削減手法を用いた負荷の最小化が重要となる。しかし、その複合的な 負荷削減効果は、単独の負荷削減効果の積み上げとは異 なる可能性がある。そこで本報では、既に導入された手 法が次に導入する手法の効果に与える影響(相互作用) について、シミュレーション検討を行う。

2. 検討方法

2.1 モデル概要

シミュレーションは BEST 専門版の建築単独計算を用い て行った。モデルは図 1 に示すように、南北に居室のあ るセンターコアのオフィスモデルを用いた。その他の条 件は既報 いにおけるモデル条件を用いた。さらに本検討で は、表 1 に示すように環境負荷削減の取り組みが進んで いない「低性能外皮」の建物と取り組みが進んでいる 「高性能外皮」の建物を基準モデルとして設定した。 「ZEB」は空調負荷削減手法を全て採用したモデルである。

1	Ŧ	デ	ル	概	要
•	_	•		1-20	\sim

モデル名	設定条件概要
低性能外皮	高性能外壁 U=1.78W/m ² K
	単板透明ガラス 熱貫流率 4.09W/m ² K、日射熱取
	得率 0.41、隙間風 0.5 回/h 換気
高性能外皮	高性能外壁 U=1.00W/m ² K
	高日射遮蔽型 Low-ε複層ガラス 熱貫流率 2.09
	W/m ² K、日射熱取得率 0.23、隙間風 0.2 回/h 換気
ZEB	外皮と隙間風設定は「高性能外皮」と同様
	導入技術:外気冷房、最少外気量制御、全熱交換
	器、ダブルスキン
共通条件	照明負荷 10W/m ² 、機器発熱 15W/m ²

表



正会員	〇山本	佳嗣*1	同	村上	周三*2
同	石野	久彌*3	同	郡公	公子*4
同	品川	浩一*5			

2.2 空調負荷削減手法

検討を行う空調負荷削減手法とその概要を表 2 に示す。 Low-ε 複層ガラス以上の外皮負荷削減手法としてダブル スキンを検討対象とし、その他は BEST 専門版の建築単独 計算で検討が可能な外気負荷削減手法を対象とした。

表2 検討対象とする空調負荷削減手法

負荷削減手法	標準設定条件
外気冷房	最大外気量比 4, 外気露点温度下限 0℃ 上限
(VC)	19℃,下限外気温度 10℃
最少外気量	下阳从后县长 0.1
制御(CO2)	下版外或重比 0.1
全熱交換器	交換効率 0.6, 最小外気量制御と組み合わせる
(HEX)	ときの下限外気量比 0.5
自然換気	有効開口面積 12.6cm ² /m ² 、中性帯からの高低
(NV)	差 24m、換気駆動力は温度差換気
ダブルスキン	5層吹き抜けダブルスキン
(DS)	外側透明ガラス+内側高日射遮蔽型 Low-ε複
	層ガラス、自然換気口 : 0.04m ² /m
	換気口制御:12/1~3/31 35℃以上で開
	4/1~11/30 15℃以上で開

3. 検討結果

3.1 負荷削減手法の単独効果

各モデルに対する手法単体の空調負荷削減効果を図 2 に示す。「低外皮性能」「高外皮性能」は検討する負荷削 減手法を最初に導入した場合の負荷削減量を示しており、 「ZEB」はすべての負荷削減手法が導入された状態から検 討する負荷削減手法を抜いた場合の空調負荷の増加分を 示している。全熱交換器、最少外気導入は低減効果が大 きいが、他の手法との相互作用により ZEB では導入効果 が低減していることが確認できる。また、自然換気は ZEB 建築に対しても一定の効果がみられる。ただし、シ ミュレーション上は相互作用のある外気冷房より自然換 気を優先で制御している。低外皮性能建築はすきま風が 多いため、自然換気や外気冷房の導入効果が小さい。ま た、低外皮性能建築に対してはダブルスキン化が最も効 果が大きいなどの知見が得られた。図3に全ての手法を 導入した場合(ZEB)の空調負荷削減効果を示す。「低外 皮性能」では 50%、「高外皮性能」では 30%の削減率とな った。削減量を表 3 の単独の削減効果の合計と比較する

Development of a Building Energy and Environment Simulation Tool, the BEST

Part 83 Study on the interaction effect between multiple load reduction methods for ZEB

YAMAMOTO Yoshihide, MURAKAMI Shuzo, ISHINO Hisaya, KORI Kimiko, SHINAGAWA Koichi

と相互作用により削減効果が低減していることが分かる。

3.2 負荷削減手法間の相互作用

手法間の相互作用の影響度を検討するため、任意の 2 手法の組み合わせに関して単独効果の合計と複合効果と の比較を行った。図 4 に「低外皮性能」、図 5 に「高外皮 性能」の結果を示す。ケース名の記号は表 2 にある各手 法を示している。この結果より、最少外気導入と全熱交 換器には大きな相互作用が確認された。これは最少外気 導入により全熱交換する風量が減るためと考えられる。 また、自然換気とダブルスキンには正の相互作用が見ら れ、ダブルスキンにより外皮負荷が削減されることによ り、自然換気の時間数が増えることが要因と考えられる。

3.3 システム設計上の相互作用

図 4,5 では、外気冷房と全熱交換器や外気冷房と最少外 気量制御は、シミュレーション上は相互作用が小さい結 果となった。しかし、システム設計の観点からは、外気 冷房のために外気ファンの定格風量が増えることで、イ ンバータ制御における最小外気量の下限値に影響を与え ることを考慮する必要がある。インバータ制御の下限値 を定格の 10%とした場合の負荷削減効果の変化を図 6 に 示す。ケース名の数値は設計外気量に対する比率を示し ており、最小外気量制御では下限外気量比、外気冷房で は上限外気量比を示す。このような設計上の相互作用も 複合効果として影響が大きいことがわかる。この他にも、 外気冷房と全熱交換器を 1 台の外調機で行う場合に全熱 交換器のバイパス経路を設ける事で増加する圧力損失な ども、設計上の相互作用として考えられる。

4. まとめ

負荷削減手法間の相互作用について検討した。複数の 手法を導入した場合、負の相互作用により削減効果が減 少する傾向にある。しかし、ダブルスキンと自然換気な ど削減量が増加する正の相互作用を持つ組み合わせも見 られた。外気冷房と全熱交換器は有効に働く季節に違い はあるが、外気ファンの選定による相互作用が確認され た。このようなシステム設計上の制約も、相互作用とし て影響が大きいことを示した。

【引用文献】1) 建築エネルギー・環境シミュレーションツール 「BEST」の 開発:第 64 報 自然換気・外気冷房の連成計算, 建築学 会大会学術講演梗概 集. D-2, 環境工学 II, pp.967-968, 2016-09-04, 山 本 佳嗣, 村上 周三, 石野 久 彌, 郡 公子, 品川 浩一

【謝辞】本報は、(財)建築環境・省エネルギー機構内に設置された産官学連携 による環境負荷削減のための建築物の総合的なエネルギー消費量算出ツール開 発に関する「BEST コンソーシアム」・「BEST 企画委員会(村上周三委員長)」お よびプログラム開発委員会(石野久彌委員長)の活動成果の一部であり、関係各 位に謝意を表するものである。



*1 東京工芸大学 准教授 工博 *2 建築環境・省エネルギー機構 理事長 工博 *3 首都大学東京 名誉教授 工博 *4 宇都宮大学 教授 工博 *5 日本設計

*1 Associate Prof., Tokyo Polytechnic University., Dr. Eng.

*2 Chief Executive, Institute for Building Environment and Energy Conservation, Dr. Eng.

- *3 Emeritus Prof., Tokyo Metropolitan University., Dr. Eng.
- *4 Prof., Utsunomiya University., Dr. Eng.

*5 Nihon Sekkei