小林

高木

百

同

春斗*1

理恵*3

温湿度環境による皮膚含水率変化のメカニズムに関する検討

その2:	皮膚含水	率の短期的変	ミ化メカニ	ズムに関す	る考察

温湿度環境	皮膚含水率	経皮水分損失量
短期的影響	角層の湿気抵抗	シミュレーション

1 はじめに

本報では,前報で報告した被験者実験に基づき,温湿 度環境による皮膚含水率の短期的変化メカニズムに関す る理論的考察を行う。また,シミュレーションによって 実験の皮膚含水率変化の再現を試みる。

2 角層の湿気抵抗に関する考察

図1に角層内の水分移動の概略図を示す。表1について、 皮膚表面から空気層への水分移動の駆動力が水蒸気分圧 であると考えると,経皮水分損失量は式(1)のように表さ れる。ここで,角層表面の湿気伝達率をルイスの関係¹⁾を 用いて式(2)で与えれば,被験者実験での環境条件と経皮 水分損失量の測定値から,角層表面の水蒸気分圧が推定 できる。また,定常状態においては,角層表面から空気 への水分移動量と角層内の水分移動量が等しくなること を考慮すると,被験者の角層全体の湿気抵抗は式(3),(4) を用いて推定できる。

図 2 に、被験者実験の各 Case における角層の湿気抵抗 の推定値を示す。この図から、皮膚温度を変化させた実 験 2A の条件間の湿気抵抗の違いが、皮膚含水率の測定結 果から予想されたよりも小さいことが分かった。しかし, 仮に角層の湿気抵抗が変化しないとするならば、式(4)よ り,経皮水分損失量の増加には,表面の不飽和水分ポテ ンシャル µout の低下, 即ち, 含水率の低下が伴うはずであ り実験結果を説明できない。ここで、実験で測定された 皮膚含水率は、使用した測定器(Corneometer)の構造上、 表面の角層だけでなく内部の角層の含水率の影響も含ん だものであることが分かっている。そして、各深度の含 水率の測定値への影響度は図3のように推定されている 3)。 このことを踏まえると、角層の湿気抵抗が主として角層 の表面に集中し、その部分の湿気抵抗は大きく変化しな いものの、内部の角層の湿気抵抗が変化していたことが 推察される。一方で、室内水蒸気圧を変化させた実験 2B における湿気抵抗については、条件間で差があることが 推定された。これは、皮膚含水率の上昇に伴って角層の 湿気抵抗が減少したものと推察される。

3 シミュレーションによる皮膚含水率の再現

建築壁体内の水分移動に関する理論として,非平衡熱 力学に基づき,水分の化学ポテンシャルを駆動力として 水分移動を計算する理論⁴⁾が知られている。ここで,角層 内において建築壁体と同様の水分移動が起こっていると



旺大*1

伴延*4

佳菜未*2

図1 角層内の水分移動

表1 角層の湿気抵抗の推定方法

$$J_{w} = \alpha'(p_{out} - p_{a}) \tag{1}$$

$$\alpha' = \frac{\alpha_c}{c_p \rho R_w T_a} \tag{2}$$

$$\mu_{out} = R_w T_{out} \ln \frac{p_{out}}{p_s} \tag{3}$$

$$J_{w} = \frac{\mu_{in} - \mu_{out}}{R_{SC}} \tag{4}$$

cp : 湿り空気の定圧比熱 (=1021) [J/(kg·K)]

- Jw : 経皮水分損失量 [kg/(s・m²)]
- *pa* : 空気の水蒸気分圧 [Pa]
- pout : 角層表面の水蒸気分圧 [Pa]
- *ps* : 飽和水蒸気圧 [Pa]

正会員

同

同

○髙橋

松橋

後藤

- Ta : 気温 (=296.15 と仮定) [K]
- Tout : 皮膚表面温度 [K]
- Rsc : 角層の湿気抵抗 [m²·s·(J/kg)/kg]
- Rw : 水蒸気 1kg あたりの気体定数 [J/(kg·K)]
- α':空気層の湿気伝達率 [kg/(m²·s·Pa)]
- α_c : 対流熱伝達率 (=6.5 と仮定²⁾) [W/(m²·K)]
- μin : 飽和面の不飽和水分ポテンシャル (=0) [J/kg]
- *u_{out}*: 角層表面の不飽和水分ポテンシャル [J/kg]

$$\rho$$
 : 湿り空気の密度 (=1.187 と仮定) [kg/m³]



Study on the mechanism of skin moisture content change due to temperature and humidity environment Part 2: Considerations on the mechanism of short-term changes in skin moisture content

TAKAHASHI Ohdai et al.

仮定し, さらに角層が非常に薄いことから, 角層内の温 度分布を無視できるものと仮定すると, 表2の式(5)が成り 立つ。この角層内の水分移動方程式に基づけば, 角層内 部の皮膚含水率の分布が計算できる。

なお、含水率計算に必要となる角層の含水特性∂Ψ/∂μ は、 既往文献 ^{5,0}を参考に求めた図 4 の平衡含水率曲線に基づ いて与えた。また、角層の水分伝導率については、その 逆数である湿気抵抗率を、前項の考察に基づいて図 5 のよ うに与えた。この湿気抵抗率は、角層内部から皮膚表面 にかけて上昇する指数関数で表され、角層表面の値は条 件によらず一定で、角層内部の値のみが皮膚温度や水蒸 気分圧の条件によって変化するものとした。

以上の方法により,皮膚含水率のシミュレーションを 実施した。ただし,実験の皮膚含水率測定値は具体的な 物理量ではなく、 $0\sim120$ の任意単位[AU]で示されており, 計算値と測定値を直接対応させることが出来ない。本報 では,暫定的に測定値[AU]と重量含水率 Ψ [kg/kg(S.C. dry)]が単純に比例し,角層が絶乾状態($\Psi = 0$)のときに 測定値が 0,角層が飽和状態($\Psi = \Psi_{sat}$)のときに測定値が 120になると仮定することとした。さらに,図3に示した 測定器の感度特性を考慮し,計算値と測定値の間に表 2の 式(6)の関係が成立するものとした。

図6と図7に、前報の被験者実験をシミュレーションに より再現した結果を示す。図6は皮膚含水率の深度分布の 計算結果であり、この結果と式(6)から計算された含水率 を図7に示している。図7から、シミュレーションによる 皮膚含水率と実験結果が良く一致していることが分かる。 さらに図6の計算結果から、温湿度条件による皮膚含水率 の差異は、主として角層表面から1~5µmの深さで生じて いると推定される。

4 まとめ

実験結果に基づき,角層の湿気抵抗が主として角層の 表面に集中すること,その表面部分の湿気抵抗は大きく 変化せず,内部の角層の湿気抵抗率が皮膚温度や含水率 によって変化することを考察した。さらに,そのような 湿気抵抗率の特性を考慮することで,シミュレーション による実験結果の再現が可能となることを確認した。

【参考文献】

- 空気調和・衛生工学会:空気調和・衛生工学便覧 第14版 基礎編, pp.161-177, 2009
- 2) 市原 他:日本建築学会計画系論文集, 501, pp.45-51, 1997
- 3) 我孫子 他:日本建築学会大会学術梗概集, pp.1015-1018, 2020
- 4) 尾崎 他:日本建築学会計画系論文集, pp.17-24, 1996
- 5) 竹ノ内 他:香粧会誌, 9(3), pp.182-189, 1985
- 6) Egawa et al.: Skin Research and Technology, 15, pp.242-249, 2009

*1 東北大学大学院工学研究科 大学院生

- *2 株式会社大林組(研究当時,東北大学大学院生)
- *3 東北工業大学ライフデザイン学部 准教授・博(工)
- *4 東北大学大学院工学研究科 准教授・博(工)





*1 Graduate Student, Graduate School of Eng., Tohoku Univ.

- *2 Obayashi Corporation (Former Graduate Student, Tohoku Univ.), M.Eng.
- *3 Assoc.Prof., Tohoku Institute of Tech., Dr.Eng.
- *4 Assoc.Prof., Graduate School of Eng., Tohoku Univ., Dr.Eng.