

Measurement of Regional Fluxes of Heat, Water Vapor and CO<sub>2</sub> at the TERC Meteorological Tower

小谷 亜由美\*・杉田 倫明\*\*

Ayumi KOTANI \* and Michiaki SUGITA \*\*

# はじめに

地域の気候や水循環を規定する要因の一つに, 地表面と大気間の熱・水フラックスがあげられる. また,二酸化炭素をはじめとする微量気体のフ ラックスも地球温暖化問題を背景として注目され ている.このような地表面フラックスの測定は 様々な地域で行われ,農耕地や森林,裸地などで の詳細な研究が蓄積されている.しかしとくに日 本の中小規模の都市では,都市的土地利用と農村 的土地利用が共存しており,様々な地表被覆が混 在している.そして,個々の地表被覆での地表面 フラックスの影響を受けた広域地表面のフラック スが,地域の気候や水循環を検討するうえで重要 になる.

このような多様な地表被覆が混在する地域の広 域フラックスを検討するため,筑波大学陸域環境 研究センターの気象観測塔 29.5 m 高度において, 熱・水蒸気フラックスの測定を行った.この高度 での熱フラックスの測定値は,直下の地表面だけ でなく風下側地表面の複数の土地被覆の影響を受 けたものである(Sugita *et al.*, 1997).本稿では, 観測塔における測定方法と測定結果を報告する.

# 測定方法

筑波大学陸域環境研究センター(以下,TERC) 熱収支・水収支実験圃場内にある気象観測鉄塔(以下,観測塔)の29.5 mの高さでルーチン観測に使用されている超音波風速温度計(カイジョー,DAT-300)と,今回の観測のために設置したオープンパ ス型赤外線ガス変動計(Data Design Group, OP2) を用いて,3次元風速成分と気温,水蒸気量,二酸 化炭素濃度の変動を測定した.測定期間は2002年 4月から2003年1月である.長雨の期間にはセン サーを取り外して観測を停止した.

超音波風速温度計のプローブ(TR-61A)は,水 平風速軸が120度交差のものである.正面に対し て半時計回りに120度の位置に赤外線ガス変動計 を設置したところ,鉛直風プローブ軸と赤外線パ スの距離は38 cmとなった(第1図).観測期間内 の卓越風向を考慮して,2002年4月から11月まで は南東向き,2002年12月から2003年1月までは 北西向きのアームに設置されている超音波風速温 度計を用い,これに合わせて赤外線ガス変動計を 再設置した.設置後は,2週間に1度程度で同セン サーの光源および受光部のガラス窓を洗浄した.

<sup>\*</sup> 筑波大学生命環境科学研究科

<sup>\*\*</sup> 筑波大学地球科学系



第1図 センサー設置部 超音波風速温度計(右)の後方より撮影

赤外線ガス変動計への電量供給のため,観測塔 地上部から 100 V 電源を高度 30 m まで延長した. センサーは 12 VDC 電源 (1.4 A 17 W)を要するの で,100 VAC を 12 VDC に変換してセンサーに供給 した.出力信号は水蒸気,CO<sub>2</sub> ともに±5 VDC で あり,それぞれの信号線とグラウンド線を TERC 研究棟内まで延長して A/D 変換機を介して PC で 収録した.観測塔のセンサーから A/D 変換機まで は約 300 m の距離であるが,この間の電圧低下は 最大で1 mV オーダであった.

超音波風速温度計の信号(風速3成分,温度) は、TERC ルーチン観測システムにより、TERC 研究棟内にある超音波風速温度計本体で1時間単 位で処理されている.今回はルーチン用計算前の データを、アナログ出力で取得しA/D変換機を介 してPCで収録した.使用したA/D変換機(National Instruments PCI 6034E)は、16 bit 解像度、シン グルエンド16チャンネル入力でPCのPCIカード スロットに設置が可能である.PC での収録には、 Windows98 上で計測制御ソフトウェア Lab View (National Instruments)を用いた(宮崎ほか、2001). この際のサンプリング間隔は20 Hz とし、これに より風速3成分と温度、水蒸気の時系列データを 得た. また,赤外線ガス変動計に対して,観測期間の 前後に室内での校正を行った.水蒸気の供給には 露点発生器(LI-610,LICOR)を,CO<sub>2</sub>では標準ガ ス(300,450,600 ppm)を用いた.両気体の濃度 ゼロ点には N<sub>2</sub>ガスを使用した.水蒸気についての 結果(センサー出力電圧と水蒸気量の関係)を第2 図に示す.ただし,観測期間中にセンサーの修理 を行っており,別図で示した.時間の経過ととも



第2図 赤外線ガス変動計 校正結果(水蒸気) 実線はメーカによる変換式(2002年11月に修理)

に曲線の傾きは大きくなり,感度が落ちているこ とがわかる.小野ほか(2003)は,同機種の感度 とゼロ点出力が時間経過とともに変動することを 示しているが,今回用いた個体も同様の傾向を示 した.2002年8月に行った校正の結果,校正前の 式では日中の潜熱が1.2割の過小評価,顕熱が0.1 割の過大評価であった(第3図).顕熱にも影響し ているのは,下記第4式により顕熱計算値に対し て水蒸気補正を行っているためである.

#### データ処理

20 Hz サンプリングで収録した生データに対し て,29分51秒(35820データ)ごとに計算を行っ た.フラックスの算出には渦相関法を用いた.鉛 直風速 w とスカラー量 T,q, cの共分散から顕 熱 H,潜熱 IE, CO<sub>2</sub>フラックス F<sub>c</sub> が次式で与えら れる.

$$H = \rho C_p \overline{w'T'} \tag{1}$$

$$lE = \rho l \overline{w'q'} \tag{2}$$

(3)

$$F_{\rm c} = \overline{w' \rho_c'}$$



第3図 水蒸気校正前後のフラックス比較 実線・破線はメーカによる変換式,白丸・黒丸は校正後 の変換式を用いて計算

ここで, :空気密度(kg m<sup>-3</sup>), C<sub>p</sub>:等圧比熱 (1005Jkg<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>), *1*:水の蒸発の潜熱(Jkg<sup>-1</sup>), w: 鉛直風速(m sec<sup>-1</sup>), *T*:気温(K), q:比湿(kg kg<sup>-1</sup>), <sub>c</sub>:CO<sub>2</sub>密度(mg m<sup>-3</sup>)で, バー()は 平均化時間の平均値, プライム(')は平均値から の変動量を表す.

フラックス計算の前に,風速3成分についての 座標変換を行った.まず水平風速について120度 交差座標系を直交座標系に変換し,x軸を主風向と する水平回転の後に,平均鉛直風速をゼロにする 座標回転(Kaimal and Finnigan,1994)を,30分デー タごとに施した.

超音波風速温度計で出力される温度は,音仮温 度であるため,水蒸気補正を行った.

$$T = T_{\rm sv} (1 - 0.514q) \tag{4}$$

ここで,*T<sub>sv</sub>*:計測される音仮温度(K),*q*:比湿(kg kg<sup>-1</sup>)である.

これらのデータを用いて,渦相関法によりフ ラックスを計算した.水蒸気,CO<sub>2</sub>フラックスに ついては,空気密度変動の影響を除くため WPL 補 正を行った(Webb *et al*., 1980).

使用した超音波風速温度計の測定範囲風向は, 正面中心軸から±45°である.同型のプローブにつ いて Grand and Watkins(1989)は,プローブ自体によ る障害があらわれない有効風向を正面中心軸から ±30°としている.ここでは,タワーの影響を考慮 して,±45°を有効風向とした.

渦相関法により計算されたスカラー量フラック スは,鉛直風速とスカラーセンサー間の距離やそ の軸と風向との関係,測定高度,大気安定度によ り過小評価される.Lee and Black(1994)はこれら を変数としてフラックスの減衰を次式で表した.

$$H(r) = H(0) \exp[-\beta(\delta, \frac{z_m}{L})(\frac{r}{z_m})^{4/3}]$$
(5)

$$\beta(\delta, \frac{z_m}{L}) = \alpha(\delta)(1 - 16\frac{z_m}{L})^{-1/2}(1 - \frac{z_m}{L})^{1/3}$$
(6)

$$\alpha(\delta) = 1.18(\cos^2 \delta + 2.4\sin^2 \delta)^{2/3} \tag{7}$$

ここで, r: 大きさr, 風向 からなる位置ベクト ル, H(r):距離r離れたプローブ(鉛直風速とスカ ラーセンサー)により算出されるフラックス, : 2 つのプローブ並びの方向を0とした風向, zm:地 面修正量 d からの測定高度,L:オブコフ長である. 超音波風速温度計と赤外線ガス変動計間の距離 (水平方向0.38m)と測定高度29.5m(地面修正量 は Hiyama et al.(1996)で得られた6.5m)について のフラックス過小評価率 H(r)/H(0)は1%弱となっ た.これにより,センサー間距離による過小評価 は無視できると判断した.

### 測定結果

風速鉛直成分 w,気温 T,比湿 q,の無次元化標 準偏差(乱流強度)  $w^{u*-1}$ ,  $T^{T*-1}$ ,  $q^{*-1}$ と大気 安定度との関係を第4図に示す.ここで w, T,

 $_q$  はそれぞれ鉛直風速,気温,比湿の標準偏差で あり $_{\mu_*}$  は摩擦速度, $T_* = -\overline{w'\theta'}/u_*$ , $q_* = -\overline{w'q'}/u_*$ で ある.大気安定度は $_{z/L}(d:地面修正量, L:オブ$ コフ長)で表し,不安定条件下のデータのみを示し ている.

4 月から 6 月のデータは, <sub>q</sub>q\*<sup>-1</sup> のばらつきが 大きいが Liu *et al.*(1998) などの結果と同様の傾向 となった.一方,12 月と 1 月のデータは <sub>T</sub>T\*<sup>-1</sup>,

<sub>q</sub>g<sup>\*-1</sup> が大きくなっており,物理量の変動に対し て輸送量が小さいことが原因している.裸地など の乾燥地表面での比湿変動が相似則に乗らないこ とは Tamagawa (1996) などにも示されているが, 植生地を含む地表面でも冬季には同様の結果と なった.

29.5 m での気象要素と顕熱,潜熱フラックスの 日中平均値と TERC 圃場での降水量の季節変化を 第5,6 図に示す.季節の推移および降水に応答し た季節変化が表れている.

また,顕熱,潜熱,CO<sub>2</sub>フラックスの日変化を 第7図,第8図に示す.ここで,TERC構内の観測 圃場(新村ほか,2002),アカマツ林(Iida,2003), 研究棟屋上(小谷,2003)における地表面熱フラックスの測定値も合わせて図示した.これについて小谷(2003)では,周辺地域の代表的な土地被覆における顕熱,潜熱フラックスの空間平均値と29.5mでのフラックスとの比較を行い,観測塔での測定値が代表する空間スケールを検討している.



第4図 風速・スカラー量の乱流強度と大気安定度の関係 上から,鉛直速度 w,気温 T,比湿 qの乱流強度を示し,+ は5-6月,は12-1月の値である.実線は Panofsky and Dutton(1984),破線は Liu *et al.*(1998) により得られた曲線



第5図 風向,風速,気温,比湿の季節変化(29.5m)







第7図 地表面熱, CO<sub>2</sub>フラックスの日変化(2002年5 月2日)

TERC 内の林地,建物屋上,草地と観測塔 29.5 m の図であ り,正味放射量(太実線),潜熱(),顕熱(),地中熱 流量(破線), CO<sub>2</sub> フラックス(細実線,観測塔のみ)の日 変化を示す.



第8図 地表面熱, CO<sub>2</sub>フラックスの日変化(2002年10 月13日)第7図と同じ

### おわりに

観測塔 29.5 m に TERC により設置されている超 音波風速温度計に赤外線ガス変動計を併設し,熱, 水蒸気および二酸化炭素フラックスの測定を行っ た.このうち熱フラックスは TERC による常時測 定項目でデータが蓄積されており,今回の測定結 果を用いて対象期間を拡張した広域フラックスの 解析が可能であると期待できる.

### 謝辞

本観測を実施するに際して,筑波大学陸域環境 研究センター浅沼 順先生,野原大輔氏,新村典 子氏(現:東京理科大学理学部)にご指導,ご協 力頂きました.また,学内プロジェクト(A)「草 原生態系接地境界面を介した熱輸送・炭素交換過 程に関する微気象学的および生態学的解析」(代 表:及川武久先生)にデータ収録システムを使用 させていただきました.

# 文献

- 小野圭介・宮田 明・齊藤 誠・原薗芳信 (2003): Open-path IRGA の校正と機種間比較.日本気象 学会春季大会予稿集,239p.
- 小谷亜由美(2003): 多様な土地利用形態が混在す る地域における広域スケールの熱収支. 筑波 大学修士課程環境科学研究科修士論文.
- 新村典子・黒川智恵・浅沼 順(2002):熱収支・ 水収支観測資料 - 2001年 - .筑波大学陸域環 境研究センター報告,3,121-146.
- 宮崎 真・杉田倫明・安成哲三・鈴木力英・石川 裕彦・田中賢治・山本 晋(2001): 各種プロ ジェクトにおけるフラックス測定.気象研究 ノート, No,199, 201-234.
- Grand, A. L. M. and Watkins, R. D. (1989) : Errors in turbulence messurements with a sonic anemometer. *Boundary-Layer Meteorology*, 46, 181-194.
- Hiyama, T., Sugita, M. and Kotoda, K. (1996) : Regional roughness parameters and momentum fluxes over complex area. *Journal of Applied Meteorology*, 35, 2179-2190.
- Iida, S. (2002) : Change of water balance in Japanese red pine forest under the successional process. *Doctoral. Thesis, University of Tsukuba.*

- Kaimal, J. C. and Finnigan, J. J. (1994) : Atmospheric boundary layer flow - Their structure and measurement. Oxford University Press, New York, 289p.
- Lee, X. and Black, A. (1994) : Relating eddy correlation sensible heat flux to horizontal sensor separation in the unstable atmospheric surface layer. *Journal of Geophysical Research*, **99** (D9), 18545-18553.
- Liu, X., Tsukamoto. O. Oikawa, T. and Ohtaki, E. (1998) : A study of correlations of scalar quantities in the atmospheric surface layer. *Boundary-Layer Meteorology*, 87, 499-508.
- Panofsky, H. A. and Dutton, J. A. (1984) : Atmospheric Turbulence - Models and methods for Engineering Applications. John Wiley and Sons, New York, 397p.
- Sugita, M., Hiyama, T. and Kayane, I. (1997) : How regional are the fluxes obtained from lower atmospheric boundary layer data?. *Water Resource Research*, 33, 1437-1445.
- Tamagawa, I. (1996) : Turbulent characteristics and bulk transfer coefficients over the desert in the HEIFE area. *Boundary-Layer Meteorology*, **77**, 1-20.
- Webb, E. K., Pearrman, G. I. and Leuning, R. (1980) : Correction of flux measurement for density effects of heat and water vapor transfer. *Quarterly Journal* of the Royal Meteorological Society, **106**, 85-100.

(2003年6月2日受付,2003年7月24日受理)