# 熱水土壌消毒時における熱・水・溶質移動の測定

誌名	明治大学農学部研究報告 = Bulletin of the Faculty of Agriculture, Meiji University
ISSN	04656083
著者名	加藤,高寛
	登尾,浩助
	北,宜裕
発行元	明治大学農学部
巻/号	58巻3号
掲載ページ	p. 75-84
発行年月	2009年2月

農林水産省農林水産技術会議事務局筑波産学連携支援センター

Tsukuba Business-Academia Cooperation Support Center, Agriculture, Forestry and Fisheries Research Council Secretariat



〔研究論文〕

# 熱水土壌消毒時における熱・水・溶質移動の測定

加藤 高寛\*・登尾 浩助\*†・北 宜裕\*\* (2008年8月8日受理)

# Measurement of Heat, Water, and Solute Movement During Soil Sterilization with Hot Water

Takahiro KATO\*, Kosuke NOBORIO\*†, and Nobuhiro KITA\*\*

# Summary

Although using hot water for soil sterilization is one of the promising alternatives to methyl bromide, there is a lack of knowledge about the appropriate amount of hot water to apply. Computer simulation is one of the methods that can easily determine the appropriate amount of hot water to be applied, but to develop a computer simulation model, it is necessary to know how heat, water, and solute behave in soil during and after hot water application. Thus, the authors measured heat, water, and solute movement in soil during and after hot water application. Experiments were conducted in the Kanagawa Agricultural Technology Center in Hiratsuka, Kanagawa. Horizontally installed time domain reflectometry (TDR) probes (from 5 to 40 cm deep from the soil surface in 5 cm intervals) and thermocouples (from the surface to 50 cm deep in 5 cm intervals) were used. Hot water (95°C) was continuously applied to the soil surface for three hours on August 24, 2007. The amount of hot water applied was 200 L/m<sup>2</sup>. Soil temperature (ST), volumetric water content (VWC), and electrical conductivity were measured with a one minute interval. Values of ST and VWC consistently increased from the surface to the deeper layers. Values of ST and VWC at 5 and 10 cm increased simultaneously, so that heat was mostly transported by the convective water flow. On the other hand, at 20 cm and 30 cm, VWC first increased and was followed by ST. Therefore, the heat of the first 60 min after the start was used to raise the temperature of the soil between the surface and 20 cm, and the heat between 60 and 180 min might be used to raise the temperature of a soil layer below 20 cm. Solute in the soil was leached away to soil layers deeper than 30 cm. Keywords: Hot Water Application, TDR, soil water, soil temperature, solute transfer

要約 熱水土壌消毒法は臭化メチルの有望な代替土壌消毒技術の一つであるが、最適な熱水処理量の決定法が確立されていない。最適熱水処理量の決定にはシミュレーションモデルの利用が有効である。本研究では、その開発に必要な基礎的データが不足しているため、熱水土壌消毒時における地温・土壌水分量・電気伝導度を経時的に測定した。神奈川県農業技術センターのガラス室内圃場において、長さ10 cm の3 線式 TDR プローブを深さ5 cm から40 cm まで5 cm 間隔で、また、熱電対は深さ0 cm から45 cm まで5 cm 間隔で埋設

<sup>\*</sup> 明治大学農学部 〒214-8571 神奈川県川崎市多摩区東三田 1-1-1 School of Agriculture, Meiji University, 1-1-1 Higashimita, Tama-ku, Kawasaki-shi, Kanagawa, 214-8571, Japan

<sup>\*\*</sup> 神奈川県農業技術センター 〒259-1204 神奈川県平塚市上吉沢1617 Kanagawa Agricultural Technology Center

<sup>&</sup>lt;sup>†</sup> Corresponding author E-mail: noboriok@isc.meiji.ac.jp, phone/fax: +81-44-934-7156

した。2007年8月24日10時10分に散水チューブから95℃の熱水の処理を開始し、3時間で総量200 L/m<sup>2</sup>を連 続的に処理した。体積含水率、電気伝導度、地温の鉛直分布を1分間隔で1週間計測したところ、熱水の浸 透に伴って地温と土壌水分量は地表面から深部に向かって順に上昇した。深さ10 cm までは地温と体積含水率 の上昇時間はほぼ等しかったため、熱は主に移流によって運ばれたことが明らかになった。深さ20及び30 cm では、体積含水率の上昇開始時間より温度上昇開始時間の方が遅く、そのため熱水処理開始から60分後まで に処理された熱水は深さ20 cm までの地温を上昇させ、熱水処理60分後から180分後までに処理した熱水は深 さ20~30 cm の地温を上昇させたと考えられた。土壌溶液の電気伝導度は、測定した全ての深さにおいて熱水 処理前に比べ処理後の方が低く、処理した熱水によって溶質が30 cm 以深に運ばれたことが示唆された。 キーワード:熱水土壌消毒,TDR、熱移動,水移動,溶質移動

# 1. 緒 言

従来土壌病害虫の防除には、簡易で扱いやすく、効 果も安定している臭化メチル剤が使用されてきた。し かし、臭化メチルがオゾン層破壊物質であるため 1997年に開催された「オゾン層を破壊する物質に関 するモントリオール議定書」第9回締約国会議にお いて、日本などの先進国では2005年、発展途上国で も2010年までに生産及び使用を全廃するという国際 的取り決めがなされた。これを契機に土壌くん蒸剤と して広く使用されていた臭化メチルに代わる新しい土 壌消毒技術への切り替えが課題となっている。代替技 術としてクロルピクリンや D-D 油剤などの薬剤を利 用した土壌消毒と熱を利用した物理的な消毒法がある。

薬剤による消毒では、薬剤を土壌に注入するので環 境負荷が大きく、さらに農薬中毒による死亡事故も頻 繁に報告されている(農林水産省生産資材課、 2002)。即ち、作業者には肉体的負荷だけでなく精神 的負荷も与えていると考えられる。

熱を利用した物理的な消毒法として主なものに,太 陽熱を利用した土壌消毒,蒸気消毒および熱水土壌消 毒の3種類がある。太陽熱を利用した土壌消毒法は 消毒の時期や地理的制約があり,土壌深層まで分布す る土壌病害虫や45℃でも死滅しない病害虫には効果 は低い。さらにタバコモザイクウイルスにはまったく 効果が認められない(北,2006)。また,蒸気消毒法 は,処理方法の観点から1回に処理できる面積が限 られており,大規模的な施設には適用しにくい等の問 題点がある(北,2006)。物理的な消毒法の中でも, 最も新しい技術である熱水土壤消毒法は1985年に初 めて土壌病害やセンチュウ害の防除試験が行われた。 熱を利用した物理的な消毒法は薬剤を利用した消毒法 に比べ環境負荷が小さく,さらに作業者への肉体的・ 精神的負荷も小さいことから今後普及が進む事が期待 される。特に熱水土壌消毒法は他の物理的な消毒法に 比べ処理方法が簡易であり,効果も安定しているため さらに普及が進むと思われる。また,農林水産省は日 本施設園芸協会の協力で熱水土壌消毒機の開発を進め ている(宗, 2003)。

熱水土壤消毒では,作付け前の圃場に熱水(70~ 95℃)を注入することで地温を上げ,土壤病害虫の 防除を行う。ポリフィルムなどで土壤表面を被覆して 熱の損失を抑制する。土壌浅部では高温による短時間 での殺菌により,また土壌深部では比較的低温を長時 間持続させる緩効的殺菌によって土壌病害虫の防除を 行う。

熱水土壌消毒による土壌病害抑止効果については, トマト萎凋病(國安・竹内,1986)やダイズ黒根腐 病(西ら,1999)をはじめとする数多くの作物の土 壌病害虫を対象に研究されている。これまでに25作 物50病害虫に対して極めて高い効果が認められてい る(西,2005)。

また,土壌中に残存している施肥由来の硝酸態窒素 や肥料副成分の塩素等が除去され,灌水除塩と同様の 効果が期待できる。さらに熱水土壌消毒後では理由は まだ解明されていないが,作物の窒素吸収量が増加し 施肥量を抑えても収量が維持されることも知られてい る(植草・岡本,2004)。 このように様々な研究が行われているが、熱水土壤 消毒は新しい技術であるため、現状ではまだ多くの課 題を抱えている。その課題の一つに、熱水処理量の決 定法が確立されてない問題がある。熱水処理量は、一 般的には消毒すべき最下層の地温が55℃以上になる よう経験的に決定されている(國安ら、1991)。従来 の研究から、熱水の処理量は栽培期間が長いトマトや バラなどでは200~300 L/m<sup>2</sup>、栽培期間が短いホウレ ンソウなどの軟弱野菜類では100~150 L/m<sup>2</sup> 程度が 適当であるとされている(北・植草,2007)。しか し、必要な熱水処理量は、気温、地温、日射量、対象 病害虫、消毒すべき土壌の深度、初期土壌含水率など によって大きく変動するため、経験によって決められ た熱水処理量では必ずしも最適な熱水処理量とはいえ ない。

現在,効果を安定させるため注入する熱水量は必要 量より多くなっており,不要な経費となっている(植 草・岡本,2004)。最適熱水処理量を決定するにはシ ミュレーションモデルの利用が有効であるが,シミュ レーションモデル開発の基礎となる熱水処理時におけ る熱・水・溶質がどのように移動するのかは今まで測 定されていない。そこで本研究では,最適な熱水処理 量を決定するためのシミュレーションモデルを開発す るために必要な基礎データを収集するとともに,熱水 処理時における土壌水分量・地温・電気伝導度等の変 化を解析した。

# 2. 理論

本研究では時間領域反射(time domain reflectometry, TDR)法を用いて土壤水分量及び電気伝導度 の測定を行った。TDR法では,電磁波の伝播速度か ら土壤水分量と有意な関係を持つ土壌の比誘電率を測 定することによって土壌水分量を推定することができ る(Toppら,1980)。また,電磁波の減衰から溶液 濃度と有意な関係をもつ土壌の電気伝導度を測定し, 土壌の電気伝導度から土壌溶液の電気伝導度を推定す ることができる(Daltonら,1984; Hilhorst,2000; Noborio,2001)。

## 2.1 土壌水分量の測定

TDR 法による土壌水分量の測定は、水の比誘電率  $\varepsilon_w = 80$ が他の土壌構成物質(土粒子の比誘電率  $\varepsilon_s = 3$ ~10、空気の比誘電率  $\varepsilon_a = 1$ )に比較して非常に大き い性質を利用している。土壌の比誘電率  $\varepsilon_b$  と土壌体 積含水率  $\theta_w$  (m<sup>3</sup>/m<sup>3</sup>) には、実験的に式(1)のような 関係が見出されている (Topp ら、1980)。

 $\theta_w = -5.3 \times 10^{-2} + 2.92 \times 10^{-2} \varepsilon_b$ 

 $-5.5 \times 10^{-4} \varepsilon_b^2 + 4.3 \times 10^{-6} \varepsilon_b^3 \tag{1}$ 

この関係は、土壌とプローブとの接触具合、温度、 溶質の存在、乾燥密度、土壌構造、土性、ヒステリシ スの影響をほとんど受けない。しかし、粘性土や有機 質に富んだ土壌では比誘電率  $\varepsilon_b$ を過小評価する傾向 がある。そこで、本研究では、測定の精度を上げるた めに比誘電率  $\varepsilon_b$ と体積含水率  $\theta_w$ の関係式を個別に求 めた。

熱水処理時には地温が20℃から85℃まで大きく変 化するため、水の比誘電率の温度依存性は無視できな い。従って、水の比誘電率の温度依存性を考慮できる 式(2)を用いて土壌の体積含水率と比誘電率の関係を 求めた(Yuら、1997)。

$$\varepsilon_b = (\theta_a \varepsilon_a{}^\alpha + \theta_w \varepsilon_w{}^\alpha + \theta_s \varepsilon_s{}^\alpha)^{1/\alpha} \tag{2}$$

ここで、 $\varepsilon_b$ :土壌の比誘電率、 $\theta_a$ :気相率(m<sup>3</sup>/m<sup>3</sup>)、  $\varepsilon_a$ :空気の比誘電率(=1)、 $\alpha$ :実験定数、 $\theta_w$ :体積 含水率(m<sup>3</sup>/m<sup>3</sup>)、 $\varepsilon_w$ :水の比誘電率、 $\theta_s$ :固相率 (m<sup>3</sup>/m<sup>3</sup>)、 $\varepsilon_s$ :土粒子の比誘電率である。この式を体 積含水率 $\theta_w$ について整理すると、

$$\theta_w = \frac{\varepsilon_b{}^\alpha - \varepsilon_a{}^\alpha - (\varepsilon_s{}^\alpha - \varepsilon_a{}^\alpha)\theta_s}{\varepsilon_w{}^\alpha - \varepsilon_a{}^\alpha} \tag{3}$$

となる。 $\alpha$ は測定した $\theta_w$  と $\varepsilon_b$ の関係からエクセルの ソルバー機能を用いて最小二乗法により求めた。 $\theta_s$ は土粒子密度と乾燥密度から計算し求めた。 $\varepsilon_s$ は実測 により、10.087とした。 $\varepsilon_w$  は水の温度T (°C)の関数 として式(4)で表されるため、式(4)を式(3)の $\varepsilon_w$  に 代入した (Weast, 1986)。

$$\varepsilon_w = 87.74 - 0.40008T + 9.398 \times 10^{-4}T^2$$
  
-1.410 \times 10^{-4}T^2 (4)

#### 2.2 土壌溶液の電気伝導度の測定

TDR で測定される電気伝導度は、土粒子と土壌間 隙に存在する空気の電気伝導度、および土壌溶液の電 気伝導度  $EC_w$  (mS/m) を合わせた複合的な電気伝導 度であり、見かけの電気伝導度  $EC_b$  (mS/m) と呼ば れる。そのため、 $EC_w$ を推定するために(5)式を用い た (Hilhorst, 2000)。

$$EC_w = \frac{\varepsilon_w EC_b}{\varepsilon_b - \varepsilon_{ECb=0}} \tag{5}$$

ここに、 $\varepsilon_w$ :水の比誘電率、 $\varepsilon_b$ : TDR で測定され る土壌の比誘電率、 $\varepsilon_{ECb=0}$ :  $EC_b=0$ になるときの土 壌の比誘電率が温度依存するので式(5)の $\varepsilon_w$ に式(4) を代入した。イオン交換水で種々の体積含水率に調整 した供試土の $\varepsilon_b$ と $EC_b$ を測定して $EC_b-\varepsilon_b$ に対する回 帰直線の切片を $\varepsilon_{ECb=0}$ とした。このキャリブレーシ ョン実験によって得られた値である3.931を $\varepsilon_{ECb=0}$ と した。

さらに $EC_w$ は温度の影響を受けるので,温度補正 を行う必要がある。通常 $EC_w$ は25℃における値  $EC_{w25}$  (mS/m)として報告される。したがって式(6) によって温度補正を行った (Heimovaara ら, 1995)。

$$EC_{w25} = EC_w \frac{1}{[1 + \delta(T - 25)]}$$
 (6)

ここに,係数*δ*=0.0191,*T*:溶液温度(℃)である。

# 3. 実験方法

神奈川県農業技術センター(神奈川県平塚市上吉沢) のガラス室内圃場にT型熱電対温度計とTDR土壌 水分・電気伝導度計(CAMPBELL SCIEMTIFIC社 製TDR100)を設置した後,散水チューブ式熱水土 壌消毒装置を用いて熱水処理を行った。散水前に散水 チューブを含む土壌表面全体をポリエチレンシート (0.05 mm 厚)で覆い,測定終了の9月1日までその ままの状態で維持した。

センサーを設置する前に圃場の土壌をトレンチャー を用いて深さ1mまで耕起し,土壌状態を均一化し た。また,熱水処理によって土壌が圧密し,センサー の設置位置が沈下するのを防ぐため,熱水処理3日 前に200 L/m<sup>2</sup>の水を散布した。熱電対は地表面から 深さ0,5,10,15,20,25,30,35,40,45 cmに水平に挿 入し,30 cm間隔で地点1,2,3の3箇所に設置した (Fig.1)。また,ロッド長10 cmの3線式TDRプ



Fig. 1 Sensors installation profile, TDR and TC indicate TDR probes and thermocouples, respectively. Numbers, 1, 2, and 3 indicate the triplicates of thermocouples, and A and B indicate the duplicates of TDR probes.

ローブ(ロッド直径3.2 mm, ロッド間隔 2 cm)は地 表面から深さ5,10,15,20,25,30,35,40 cm に水平に 挿入し,30 cm 間隔で地点A,Bの2箇所に設置した (Fig.1)。2007年8月24日10時10分に熱水処理を開 始し,13時10分まで,3時間にわたり連続処理した。 散水チューブからの出湯温度は95°C,処理量は200 L /m<sup>2</sup>であった。データロガー(CAMPBELL SCIEM-TIFIC 社製 CR1000, CR3000)を用い2007年8月24 日10時から9月1日10時までの1週間,各深さの比 誘電率( $\epsilon_b$ ),電気伝導度( $EC_b$ ),土壤温度(T)を 1分ごとに計測した。熱水土壌消毒後には土壌が圧密 されたため,熱水処理終了の1週間後にセンサーの 埋設深さを再測定した。

## 4. 結果

実験を行った圃場では,熱水処理により土壌が圧密 した。このため地表面が全体的に沈下し,センサーを 設置した位置が熱水土壌消毒前後で異なった。したが って,以下のセンサーの設置深度は,全てセンサーを 回収するときに測定した値で示した。また,土壌温 度,体積含水率及び電気伝導度の測定結果は各地点と も類似した傾向を示したため,土壌温度測定結果は地 点3の測定結果のみ, また, 体積含水率, 電気伝導 度の測定結果は地点Bの結果のみを示した。また, 土壤温度測定結果は深さ0, 10, 20, 30, 35, 40及び50 cmのみを示し, 体積含水率, 電気伝導度の測定結果 は10, 20, 29及び40 cm を示した。

#### 4.1 熱水土壌消毒時における熱移動

測定開始から12時間後までの地点3における土壌 温度を Fig. 2 に示した。地点3においては土壌表面 (0 cm)に設置した熱電対が,散水チューブの穴に近 かったため,その温度が85℃近くまで上昇した。熱 水処理開始(t=10)から15分後(t=25)に深さ約5 cm の温度が上昇し始め,180分後には深さ約40 cm の温度が上昇した。

地点3における測定開始から1週間後までの土壌 温度の変化をFig.3に示した。作土層である0~20 cmまでは,日較差を反映して24時間周期で地温が上 下した。また,それより深い部分では地温の下降がゆ るやかであった。

一般的に熱水土壌消毒では55℃が2時間以上維持
されることで十分な殺菌作用が得られる(國安ら,
1991)。地点3では35 cm 付近まではこの条件が満た



Fig. 2 Temporal changes in soil temperature, T (°C), at various depths during and after hot water application. Hot water was applied between 10 and 190 min. The numbers in the figure indicate depths in cm where thermocouples were installed.



Fig. 3 Temporal changes in temperature, T (°C), at several depths during and after hot water application. Hot water was applied between 10 : 10 and 13 : 10 on Aug., 24, 2007. Numbers indicate depths in cm where thermocouples were installed.

されたが,40.5 cm 以深は55℃に達しなかったため, 作土層より深い部分でも十分な土壌消毒効果を得るに は,より多くの熱水を処理する必要があると考えられ る。

# 4.2 熱水土壌消毒時における水移動

地点Bにおける測定開始から12時間後までの体積 含水率の変化を Fig. 4 に示した。浅い部分から時間 の経過とともに順々に体積含水率が上昇していること がわかる。地点 B では、体積含水率が熱水処理開始 から8分後に, 深さ10 cm で上昇し始め, 50分後に は深さ40 cm でも上昇し始めた。また、熱水処理開始 から110分後になると、深さ40 cm では飽和に達し、 以後,熱水処理終了時までに処理された熱水は深さ 40 cm よりも浅い部分に貯留していったと推定され た。これは熱水処理3日前に散布した水により,深 さ40 cm よりも深い層に透水性の低い層が形成され, 熱処理量による浸透速度より処理区域外への排出速度 の方がより小さくなったためと考えられる。このこと は、熱水処理を終了した190分後から、土壌浅部から 徐々に熱水が40 cm 以深に排水されていくことからも 確認できる。

# 4.3 水と溶質の同時移動

深さ10, 20, 30 cm における体積含水率と土壌溶液 の電気伝導度の変化を比較したグラフを Fig. 5 に示 した。深さ20 cm 付近までは,熱水の流入と同時に電 気伝導度が低下している。これは土壌溶液中にあった 溶質が流入してきた熱水によってより深部に押し流さ れたためと考えられる。また,深さ20~30 cm では, 電気伝導度がいったん上昇し,その後減少した。これ は,土壌浅部で処理した熱水により溶出された溶質が 到達したためと考えられ,実際,深さ30 cm では熱水 処理終了時から電気伝導度が上昇している。これは細 間隙内の溶液が,熱水散布中は粗間隙を水が流れてい る間は余り動かず,熱水散布終了後に徐々に移動した ためと考えられる。

熱水処理終了後に,徐々に熱水が30 cm 以深に排水 されていくのにともなって溶質も30 cm 以深へと移動 したと考えられる。

熱水土壌消毒後に測定したすべての深さにおいて土 壌溶液の電気伝導度は熱水土壌消毒前に比べ小さくな った。従って、熱水中に溶け出した表層の溶質が30 cmより深部に運ばれたと考えられる。



Fig. 4 Temporal changes in volumetric water content,  $\theta$  (m<sup>3</sup>/m<sup>3</sup>), at various depths during hot water application. Hot water was applied between 10 and 190 min. Numbers indicate depths in cm where TDR probes were horizontally installed.

#### 4.4 水と熱の同時移動

深さ10, 20, 30 cm における体積含水率と温度の変 化を比較したグラフを Fig. 6 に示した。深さ10 cm では温度・体積含水率の上昇開始時刻がほぼ同じこと から,熱は主に水の移動に伴う移流によって運ばれた ことがわかる。深さ20, 30 cm では体積含水率の上昇 開始時間よりも温度開始時間のほうが遅かった。この ことから,熱水処理開始から約60分後までの熱水は 深さ20 cm までの土壌の温度を上昇させ,熱水処理60 分後から約120分後までの熱水は20 cm 以深の土壌の 温度を上昇させたことが示唆された。

### 5. まとめ

土壌水分量と有意な関係を持つ土壌の比誘電率と, 土壌溶液濃度と有意な関係を持つ土壌の電気伝導度を 同時に測定するとこができる TDR 法を用いて熱水処 理時における土壌中の体積含水率と電気伝導度を測定 した。また,熱電対を用いて土壌温度を測定した。体 積含水率と温度測定から,熱水土壌消毒時において は,深さ10 cm では熱は主に水の移動に伴う移流によ って運ばれ,それ以深では熱伝導や水蒸気移動に伴い 移動していると推定された。また,電気伝導度の測定 から,熱水処理により土壌中の溶質が著しく洗脱され ることがわかった。しかし、本実験では熱水処理後か ら1週間後までしか測定しておらず,一度洗脱され た溶質が分子拡散や土中の水分移動に伴って地表面付 近に上昇してくる可能性も考えられた。また、本実験 では深さ40 cm までしか測定しなかったため, どの深 さまで洗脱された溶質が到達したのかを知ることがで きず、熱水処理に伴う土壌溶液の洗脱が地下水面まで 到達していたかどうかは解明できなかった。今後は, 深度1m付近までセンサーを挿入し,熱水処理によ ってどのくらいの深度まで溶質が移動したかを明らか にする必要がある。また、いったん流された溶質が熱 水土壌消毒後の水分移動に伴って地表面付近に上昇す ることも考えられるため、今後は、熱水処理開始から 作物の収穫までの長期にわたる溶質動態解析も必要で ある。本実験では、土壌深度35 cm までは55℃以上の 温度が確保されたため、200 L/m<sup>2</sup> という熱水処理量 はトマトなどの栽培期間が長く、深い根圏を有する作 物には適当な処理量であったが、ホウレンソウなどの 栽培期間が短く、根圏が浅い作物には過多であったと 考えられる。モデル構築のためにはより詳細に熱水土 壌消毒時における水分・熱の移動を知る必要があるた



Fig. 5 Comparison between water and electrical conductivity of soil water at 10, 20, and 30 cm deep. Hot water was applied at between 10 and 190 min.

め,室内実験によって熱水土壌消毒を再現し測定する 必要がある。

引用文献

1) Dalton F. N., M. T. h. van Genuchten. 1986. The time



Fig. 6 Comparison between water and heat transfer at 10, 20, and 30 cm deep. Hot water was applied at between 10 and 190 min.

domain reflectmetry method for measuring soil water content and salinity. Geoderma 38: 237–250.

America Journal 56: 1657-1658.

- Hilhorst, M. A. 2000. A pore water conductivity sensor. Soil Science Society of America Journal 64: 1922–1925.
- 2) Heimovaara, T. J. 1992. Time domain reflectometry measurements of water-content and electrical-conductivity of layered soil columns: comment. Soil Science Society of
- 北宜裕.2006 新段階を迎えた臭化メチル規制とその対 策技術 物理的消毒法の効果と普及.野菜茶業研究集報3:

7-15.

- 5) 北宜裕, 植草秀敏. 2007 熱水土壌消毒の効果と普及 植物防疫 61: 73-78.
- 6) 國安克人, 竹内昭士郎. 1986 野菜試驗場報告. A14: 141-148.
- 7) 國安克人,西和文,百田洋二,竹下定男. 1991 熱水注 入による土壌消毒. 植物防疫 45: 247-251.
- 8) 西和文,佐藤文子,唐澤哲三,佐藤剛,福田徳治,高橋 廣治. 1999 農研センター研報. 30:11-109.
- 9) 西和文. 2005 野菜茶業研究集報. 2:9-17.
- Noborio, K. 2001. Measurement of soil water content and electrical conductivity by time domain reflectometry: a review. Computers and Electronics in Agriculture 31: 213–237.
- 11) 農林水産省生産資材課.2002 平成12年度農作業事故調 査報告書.農林水産省生産資材 51.

- 12) 宗和弘. 2003 臭化メチルを巡る最近の情勢. 農耕と園 芸 58: 67-70.
- 13) Topp, G. C., J. L. Davis, and A. P. Annan. 1980. Electromagnetic determination of soil-water content-measurements in coaxial transmission-lines. Water Resources Research 16: 574-582.
- 14) 植草敏秀,岡本昌広. 2004. 熱水土壌消毒-臭化メチル代 替技術としての期待.季刊肥料 97: 49-57.
- 15) Yu, C., A. W. Warrick, M. H. Conklin, M. H. Young, and M. Zreda. 1997. Two- and three-parameter calibrations of time domain reflectometry for soil moisture measurement. Water Resources Research 33: 2417-2421.
- Weast, R.C., CRC Handbook of Chemistry and Physics, 67th ed., CRC Press, Boca Raton, Fla., 1986