李步飞,王冠宇,刘庆功,等. 土壤 - 空气换热系统热性能的模拟与分析[J]. 江苏农业科学,2019,47(7):265 - 267,277. doi:10.15889/j. issn. 1002 - 1302.2019.07.063

# 土壤 - 空气换热系统热性能的模拟与分析

李步飞1,2,王冠宇3,刘庆功1,2,王国英1,2,赵子凡4

(1. 太原理工大学环境科学与工程学院,山西晋中 030600; 2. 山西省研究生教育创新中心,山西晋中 030600; 3. 太原理工大学软件工程学院,山西晋中 030600; 4. 东南大学经济管理学院,江苏南京 211189)

摘要:针对土壤 - 空气换热器在日光温室中加热条件下土壤中热量传递的问题,研究利用 SIMPLER 算法,对土壤 - 空气换热系统的热性能进行数值模拟,并研究空气流速度对该系统热性能的影响,以获得最佳的进口空气速度。首先以土壤导热方程为基础,再结合  $k-\varepsilon$  湍流模型,将固体区与流体区作为 1 个整体全场求解,最后对空气与土壤的交界处用壁面函数法进行特别处理。在此基础上,通过建立土壤 - 空气换热器瞬态二维模型,模拟研究不同人口空气速度对土壤 - 空气换热器热性能的影响。模拟结果表明,当人口温度相同时,随着空气流动速度的加快,进出口空气温差逐渐减小。在此过程当中,系统换热量和 COP 的增加均越来越慢。通过模拟结果可知,空气的最佳人口流速为 6.5~m/s。研究结果对农业温室的运行和节能有参考价值。

关键词:土壤 - 空气换热器;数值模拟;耦合传热;节能

中图分类号: TK523;TU831 文献标志码: A 文章编号:1002-1302(2019)07-0265-03

当今世界对能源的需求日趋增加,但煤、石油、天燃气等化石能源的过度使用,不仅引发了能源危机,还造成了严重的环境污染,对清洁可再生能源的研究迫在眉睫。太阳能是一种清洁的可再生能源,并且取之不尽,用之不竭。土壤是一种良好的蓄热体,土壤表层储存了大量的太阳辐射能,并且在土壤深度方向上随着太阳能的衰减,4 m以下的土壤温度基本不变,等于全年的平均气温[1]。

土壤 - 空气换热器利用储存在土壤里的能量,加热或冷却室外空气,改善建筑物的热环境,具有良好的节能效果和环保效益。在建筑节能和农业温室方面得到了广泛的应用<sup>[2-3]</sup>。为了评价土壤 - 空气换热系统的热性能,国内外的学者提出了一些传热模型。Carslaw等提出了一维分析解模型<sup>[4]</sup>;Santamouris等提出了一维单管模型<sup>[5]</sup>。

近年来随着计算机技术的发展,国内外的学者们开始使用 CFD 软件进行数值模拟,大部分的数值研究认为,管内空气的流动状态为层流或湍流。但是,他们假设空气与管之间的对流换热系数为常数<sup>[6-7]</sup>或者近似为平均风速的函数<sup>[8]</sup>,这显然是不准确的。

一些学者则进行了试验研究。Mavroyanopoulos 等将 20 根铝管埋在温室下方 2 m 处,实测发现,冬天夜晚室外温度为 -0.8 ℃时,温室内的平均温度则可以达到 8.1 ℃,并且风机的耗能仅为温室所获得能量的 20% <sup>[9]</sup>。Ghosal 等将管埋在地下 1 m 处,通过与没有使用土壤 - 空气换热器的房间对比可以发现,使用土壤 - 空气换热器的房间夏天室内温度可以

收稿日期:2017-11-17

基金项目:山西省自然科学基金青年基金项目(编号:2015021119)。 作者简介:李步飞(1990—),男,山西晋中人,硕士,研究方向为土壤 修复、环境污染控制、供水管网优化调度与管理。E-mail: 1039776008@qq.com。

通信作者:王国英,博士,副教授,研究方向为土壤修复、环境污染控制、废水生物处理。E-mail:1156135367@qq.com。

低 3~4 ℃,冬天可以高 6~7 ℃ [10]。

从上述文献可知,国内外的学者要么只研究土壤里的温度分布,忽略了空气流动<sup>[4-5]</sup>,要么认为空气与管之间的对流换热系数为常数<sup>[6-7]</sup>或者近似为平均风速的函数<sup>[8]</sup>,但实际情况并非如此,对流换热系数不仅与平均流速有关,还与流动状态有关。试验虽然可以提供可靠的结果,但是投资和运行成本太高,限制了它的研究。

本研究考虑到土壤与空气的耦合传热特性,以土壤导热方程为基础,结合  $k-\varepsilon$  湍流模型,采用整场求解的方法,利用 SIMPLER 算法 [11] 对土壤 – 空气换热器系统的热性能进行瞬态数值模拟。

### 1 数学模型

由图1可知,管长18 m,管径为0.11 m,埋深2 m,空气通过埋管与土壤进行热交换。为了简化理论分析,作以下基本假设:(1)土壤的物性参数为常数;(2)Slayer的研究结果表明,湿迁移对传热的影响小于0.1% [12],忽略湿迁移对传热造成的影响;(3)不考虑空气在管内的相变;(4)塑料管很薄,管材对传热的影响忽略不计 [13-14],假设与土壤拥有相同的导热系数。

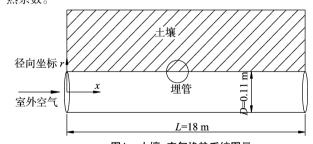


图1 土壤-空气换热系统图示

对于二维流动与换热问题,它的控制方程及离散方程分 别为 质量方程: $\partial \rho / \partial \tau + \partial (\rho u) / \partial x + 1 / r \times \partial (\rho r v) / \partial r = 0$ 。(1)

动量方程: 
$$\partial(\rho u)/\partial \tau + \nabla \cdot (\rho \vec{u} u) = -\partial p/\partial x + \nabla \cdot (\Gamma \nabla u) + S$$
: (2)

$$\partial(\rho v)/\partial\tau + \nabla \cdot (\rho \, \vec{\boldsymbol{u}} v) = -\partial p/\partial x + \nabla \cdot (\boldsymbol{\Gamma} \nabla v) + S_{v \, \circ}$$
(3)

 $k - \varepsilon$  湍流模型:  $\partial(\rho k) / \partial \tau + \nabla \cdot (\rho \vec{u} k) = \nabla \cdot (\Gamma \nabla k) +$ 

$$\partial(\rho\varepsilon)/\partial\tau + \nabla \cdot (\rho \overrightarrow{u}\varepsilon) = \nabla \cdot (\Gamma \nabla \varepsilon) + S_{\varepsilon}; \quad (5)$$

能量方程:
$$\partial(\rho^*T)/\partial\tau + \nabla \cdot (\rho^*\vec{u}T) = \nabla \cdot (\Gamma \nabla T) + S_{T\circ}$$
 (6)

离散方程: $A_p\phi_P = A_E\phi_E + A_W\phi_W + A_N\phi_N + A_S\phi_S + y_o$  (7) 式中:u 为轴向流速,m/s;r 为径向流速,m/s;T 为温度, $^{\circ}$ C;k 为脉动动能,J; $_{\varepsilon}$  为脉动耗散率; $_{\varepsilon}$  为密度,kg/ $m^3$ ; $_{\varepsilon}$ ; $_{\varepsilon}$  为 $_{\varepsilon}$  $_$ 

 $u \ v$  方程中:  $\Gamma = \eta_{\text{eff}} = \eta + \eta_{\iota}$ ; k 方程中:  $\Gamma = \eta + \eta_{\iota}/\sigma_{k}$ ;  $\varepsilon$  方程中:  $\Gamma = \eta + \eta_{\iota}/\sigma_{\varepsilon}$ ; T 方程中:  $\Gamma = \lambda + c_{p} \cdot \eta_{\iota}/\sigma_{\iota}$  。 (8) 式中:  $\eta$  为分子黏性系数,  $Pa \cdot s$ ;  $\eta_{\iota}$  为紊流黏性系数;  $\eta_{\text{eff}}$  为有效黏性系数;  $\lambda$  为导热系数,  $W/(m^{2} \cdot K)$ ;  $c_{p}$  为定压比热容,  $J/(kg \cdot K)$ ;  $\sigma_{k} \ \sigma_{c} \ \sigma_{c}$  均为经验常数;

对  $u,v,k,\varepsilon,T$  方程中的源项定义如下:

$$S_u = \partial/\partial x \left( \eta_{\text{eff}} \partial u/\partial x \right) + 1/r \times \left( \partial/\partial r \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial x \right);$$

$$S_{v} = \partial/\partial x \left( \eta_{\text{eff}} \partial u/\partial r \right) + 1/r \times \left( \partial/\partial r \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial}{\partial r} \right) \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial r \right) - \frac{1}{2} \left( r \eta_{\text{eff}} \partial v/\partial$$

$$(2\eta_{\text{eff}}) \div r^2 \times v; \tag{9}$$

 $S_k = \rho G_k - \rho \varepsilon;$ 

 $S_c = \varepsilon/k \left( c_1 \rho G_k - c_2 \rho \varepsilon \right)$ ;

 $T: s_T = 0$ 

#### 其中:

 $G_{k} = \eta_{i}/\rho \left\{ 2\left[ \left( \frac{\partial u}{\partial x} \right)^{2} + \left( \frac{\partial v}{\partial r} \right)^{2} + \left( \frac{v}{r} \right)^{2} \right] + \left( \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{\partial v}{\partial x} \right)^{2} \right\}_{\circ}$ (10) 公式(8)和公式(9)中的常数:  $c_{1} = 1.44$ ,  $c_{2} = 1.92$ ,  $\sigma_{k} = 1.0$ ,  $\sigma_{c} = 1.3$ ,  $\sigma_{t} = 0.9$ .

#### 1.2 方程离散处理

1.2.1 离散格式的选取 基于交错网格的 SIMPLER 算法, 非稳态项采用全隐格式;对流项采用 QUICK 格式,并用延迟修正法<sup>[16]</sup>来求解 QUICK 格式所形成的代数方程;扩散项采用中心差分格式;源项采用局部线性化<sup>[17]</sup>的方法进行处理;采用方法 B<sup>[17]</sup>对计算域进行离散,得到 128×360 的均匀网格;由于采用 SIMPLER 算法压力不用亚松弛,但其他方程须要将亚松弛组织到代数方程中,经过反复试算,推荐的亚松弛因子如下:动量方程取 0.6,能量方程取 0.8~0.9,湍流方程取 0.7。

#### 1.2.2 边界条件的选取

1.2.2.1 换热管入口处 (1)轴向速度 u 取进口风速,径向速度 v 取 0,进口温度取室外温度。(2)进口脉动动能 k 取来流平均动能的  $0.5\% \sim 1.5\%^{[18]}$ 。(3)进口耗散率  $\varepsilon$  的选取,首先由  $\rho \eta L/\eta_\iota = 100 \sim 1~000^{[11]}$ ,确定紊流黏性系数  $\eta_\iota$ ,再由  $\eta_\iota = (c_\mu \rho k^2)/\varepsilon$  确定  $\varepsilon$ ,  $c_\mu$  为经验常数, 取 0.09。

1.2.2.2 换热管轴心处为对称边界条件 对称线处  $u \ k \ \varepsilon$ 

T的法线导数为0. 径向速度v取0。

1.2.2.3 换热管出口处 出口边界的  $u,v,k,\varepsilon,T$  采用局部单向化方法来处理,并且出口边界的法相速度 u 的分布满足总体质量守恒。

1.2.3 对固体区域及近壁面节点的处理 对流场中固体区及近固体壁面节点正确处理计算的关键,固体区附近网格及节点划分如图 2 所示。本研究将固体看成是黏性无穷大的流体,固体表面的边界条件采用壁面函数法来处理。

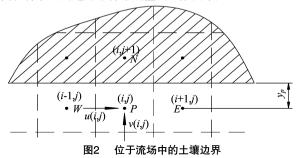


图 2 中, P 点与壁面间的当量导热系数  $\lambda_{\iota}(i,j) = (y_p^+ \eta c_p)/(\sigma_r[\ln(Ey_p^+) + P])$ ; P 点与壁面间的当量扩散系数  $\eta_{\iota}(i,j) = (y_p^+ \eta)/[\ln(Ey_p^+)/K]$ ; P 点处与壁面垂直的速度 v(i,j)、脉动动能 k(i,j)、耗散率  $\varepsilon(i,j)$  的法线导数  $\partial \phi/\partial y = 0$ ; P 点的耗散率  $\varepsilon(i,j)$  用大源项法  $\varepsilon(i,j)$  和大源项法  $\varepsilon(i,j)$  和  $\varepsilon(i,j)$  和大源项法  $\varepsilon(i,j)$  和  $\varepsilon($ 

## 2 模型的检验与验证

## 2.1 网格的独立性检验

本研究分别采用 32×90、64×180、128×360、192×540、256×720 等 5 套网格进行数值模拟,得到的壁面平均努塞尔数与节点数的关系如图 3 所示。从图 3 可以看出,当节点数大于128×360以后,再进一步细化网格,在工程允许的偏差范围内数值解几乎不再发生变化。因此本研究采用 128×360 这套网格进行数值模拟。

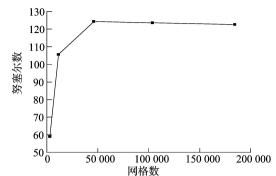


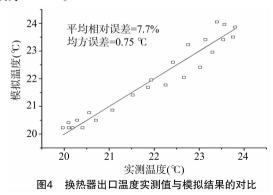
图3 对于不同网格数的壁面平均努塞尔数

#### 2.2 模型的验证

为了验证该模型的合理性,在山西省太原市小店区孙家 寨益丰农业科技种植示范园内一栋新建的日光温室内搭建土 壤 - 空气换热器试验平台。

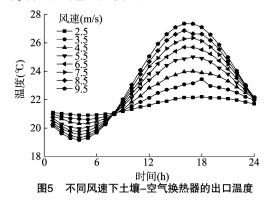
试验于2016年5月进行,对换热器管内不同点的空气温

度进行连续测试,每次数据采集间隔为 2 min,通过 Enview 检测软件按选定的时间段导入 Microsoft Excel 中进行汇总分析,并把实测数据与模拟结果进行对比。由图 4 可知,二者吻合较好,人口空气温度的平均相对误差仅为 7.7%,而均方误差仅为 0.75~  $^{\circ}$   $^{\circ}$ 



## 3 模拟结果与讨论

在上述模型的基础上,分析不同进口风速对土壤 - 空气换热器系统热性能的影响;试验中风机所能达到的出口风速为 2.5~9.5 m/s,所以此处进口风速取值范围为 2.5~9.5 m/s。由图 5 可知,当空气被加热时,速度越小,出口温度越高,平均温升就越大;当空气被冷却时,速度越小,出口温度越高,平均温降就越大。但是平均温降、平均温升不是唯一评价土壤 - 空气换热器热性能的指标,还要考虑换热量、系统COP、处理的风量等。COP为土壤 - 空气换热器性能系数。COP=q/Q。式中:q为土壤 - 空气换热器单位时间的换热量、W:Q为风机的输入功率、W。



由图 6 可知,速度越大整个系统的换热量越大。随着速度的增加,换热量的增加却十分缓慢。但是,速度的增加却大大增加了系统的耗能。由图 7 可知,虽然速度越大整个系统的换热量越大,但由于速度的增加导致风机的耗能增加,从而使系统的 COP 下降。当风速为 6.5 m/s 时,系统的 COP 最大,在此基础上增加风速虽然可以增加换热量,但增加的效果并不明显,反而会增加风机的耗能导致系统的 COP 下降。因此,模拟研究结果表明,该土壤 - 空气换热系统的最佳进口风速为 6.5 m/s。

## 4 结论

本研究利用SIMPLER算法对土壤 - 空气换热器系统进

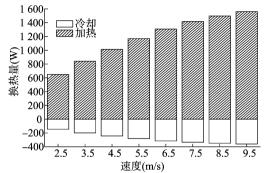


图6 不同风速下土壤-空气换热器的换热量

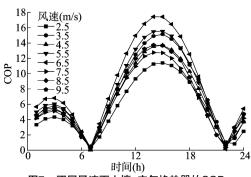


图7 不同风速下土壤-空气换热器的COP

行了数值模拟,分析了不同进口风速对系统热性能的影响,可得到如下结论:

- (1)以土壤为冷热源,使用土壤 空气换热器系统可以 起到良好的降温效果。
- (2)通过分析土壤 空气换热系统的出口温度、换热量、系统 COP 等得出最佳的进口风速为 6.5 m/s。
- (3)当人口空气温度相同时,风速越小,空气经过土壤 空气换热器的温度变化就越大。
- (4) 风速越大,土壤 空气换热器的换热长度越长,需要更 长距离达到热平衡,以后在试验中可以适当增加换热管长度。

#### 参考文献:

- [1] Bharadwaj S S, Bansal N K. Temperature distribution inside ground for various surface conditions [J]. Building and Environment, 1981, 16(3):183-192.
- [2] Antinucci M, Fleury B, Lopez D'Asiain J, et al. Passive and hybrid cooling of building – state of the art[J]. Int. J. Solar Energy, 1992, 11(3/4):251 – 271.
- [3] Satntamouris M, Argiriou A, Vallindras M. Design and operation of a low energy consumption passive solar agricultural greenhouse [J]. Solar Energy, 1994,52(5):371-378.
- [4] Carslaw H S, Jaeger J C. Conduction of heat in solids [M]. Oxford: Claredon Press, 1959.
- [5] Santamouris M, Lefas C C. Thermal analysis and computer control of hybrid greenhouses with subsurface heat storage [J]. Energy in Agriculture, 1986, 5(2):161-173.
- [6] Benazza A, Blanco E, Aichouba M, et al. Numerical investigation of horizontal ground coupled heat exchanger[J]. Energy Procedia, 2011 (6):29-35.

(下转第277页)

- detoxification [J]. Plant Physiology, 2000, 123(3):825 832.
- [10] Jones D L, Hodge A, Kuzyakov Y. Plant and mycorrhizal regulation of rhizodeposition [J]. New Phytologist. 2004.163(3):459 480.
- [11] Gupta D K, Rai U N, Sinha S, et al. Role of Rhizobium (CA 1) inoculation in increasing growth and metal accumulation in Cicer arietinum L. growing under fly ash stress condition [J]. Bulletin of Environmental Contamination and Toxicology, 2004, 73 (2): 424 431.
- [12] Rajkumar M, Ma Y, Freitas H. Characterization of metal resistant plant – growth promoting *Bacillus weihenstephanensis* isolated from serpentine soil in Portugal [J]. Journal of Basic Microbiology, 2008, 48(6):500 – 508.
- [13] Kuffner M, Puschenreiter M, Wieshammer G A, et al. *Rhizosphere* bacteria affect growth and metal uptake of heavy metal accumulating willows [J]. Plant and Soil, 2008, 304 (1/2):35 44.
- [14] Compant S, Clément C, Sessitsch A. Plant growth promoting bacteria in the rhizo – and endosphere of plants; their role, colonization, mechanisms involved and prospects for utilization [J]. Soil Biology and Biochemistry, 2010, 42(5):669 –678.
- [15]东秀珠,蔡妙英. 常见细菌系统鉴定手册[M]. 北京:科学出版 社.2001.
- [16] Penrose D M, Glick B R. Methods for isolating and characterizing ACC deaminase containing plant growth promoting rhizobacteria [J]. Physiologia Plantarum, 2003, 118(1):10 15.
- [17] Bradford M M. A rapid and sensitive method for the quantitation of microgram quantities of protein utilizing the principle of protein dye binding [J]. Analytical Biochemistry, 1976, 72(1):248 254.
- [18] Sheng X F, Xia J J, Jiang C Y, et al. Characterization of heavy metal resistant endophytic bacteria from rape (*Brassica napus*) roots and their potential in promoting the growth and lead accumulation of rape[J]. Environmental Pollution, 2008, 156(3): 1164–1170.
- [19] Sagervanshi A, Kumari P, Nagee A, et al. Isolation and characterization of phosphate solublizing bacteria from anand agriculture soil[J]. International Journal of Life Science and Pharma

- Research . 2012 . 2(3) : L256 L266.
- [20] Belimov A A, Hontzeas N, Safronova V I, et al. Cadmium tolerant plant growth promoting bacteria associated with the roots of Indian mustard (*Brassica juncea* L. Czern) [J]. Soil Biology and Biochemistry, 2005, 37(2):241–250.
- [21] Zhang Y F, He L Y, Chen Z J, et al. Characterization of lead resistant and ACC deaminase producing endophytic bacteria and their potential in promoting lead accumulation of rape[J]. Journal of Hazardous Materials, 2011, 186(2/3):1720 1725.
- [22] Glick B R, Penrose D M, Li J P. A model for the lowering of plant ethylene concentrations by plant growth promoting bacteria [J]. Journal of Theoretical Biology, 1998, 190(1):63 68.
- [23] Patten C L, Glick B R. Role of pseudomonas putida indoleacetic acid in development of the host plant root system[J]. Applied and Environmental Microbiology, 2002, 68(8):3795-3801.
- [24] Glick B R. Modulation of plant ethylene levels by the bacterial enzyme ACC deaminase[J]. FEMS Microbiology Letters, 2005, 251 (1):1-7.
- [25] Chaudri A M, Allain C, Barbosa Jefferson V L, et al. A study of the impacts of Zn and Cu on two rhizobial species in soils of a long term field experiment [J]. Plant and Soil, 2000, 221(2):167–179.
- [26] Bharti N, Yadav D, Barnawal D, et al. Exiguobacterium oxidotolerans, a halotolerant plant growth promoting rhizobacteria, improves yield and content of secondary metabolites in Bacopa monnieri (L.) Pennell under primary and secondary salt stress[J]. World Journal of Microbiology and Biotechnology, 2013, 29 (2): 379 387.
- [27] Dastager S G, Kumaran D C, Pandey A. Characterization of plant growth promoting rhizobacterium Exiguobacterium N II 0906 for its growth promotion of cowpea (Vigna unguiculata) [J]. Biologia, 2010.65(2):197–203.
- [28] Selvakumar G, Joshi P, Nazim S, et al. Exiguobacterium acetylicum strain 1P(MTCC 8707) a novel bacterial antagonist from the North Western Indian Himalayas [J]. World Journal of Microbiology & Biotechnology, 2009, 25(1):131-137.

## (上接第267页)

- [7] Misra R, Bansal V, Agrawal G D, et al. CFD analysis based parametric study of derating factor for earth air tunnel heat exchanger [J]. Applied Energy, 2013, 103(1);266 – 277.
- [8] Wu H J, Zhu D S, Li J, et al. Thermodynamic analysis of earth cooling system combined with adsorption dehumidifier for air condition [J]. Journal of South China University of Technology, 2003, 31(7):37-41.
- [9] Mavroyanopoulos G N, Kyritsis S. The performance of a greenhouse heated by an earth – air heat exchanger[J]. Agricultural and Forest Meteorology, 1986, 36(3):263 – 268.
- [10] Ghosal M K, Tiwari G N, Srivastava N S L. Thermal modeling of a greenhouse with an integrated earth to air heat exchanger; an experimental validation [J]. Energy and Buildings, 2004, 36 (3): 219-227.
- [11] 陶文铨. 数值传热学[M]. 西安: 西安交通大学出版社,2002: 218-225.
- [12] Slayer R O. Plant water relationships [M]. London and New York: Academic Press, 1971.

[13] Bansal V, Misra R, Agrawal G D, et al. Performance analysis of earth – pipe – air heat exchanger for winter heating [J]. Energy and Buildings, 2009, 41(11):1151–1154.

<del>,</del>

- [14] Badescu V. Simple and accurate model for the ground heat exchanger of a passive house [J]. Renewable Energy, 2007, 32(5): 845-855.
- [15] Li W, Yu B, Wang Y, et al. Study on general governing equations of computational heat transfer and fluid flow [J]. Communications in Computational Physics, 2012, 12(5):1482-1494.
- [16] Hayase T, Humphery J A C, Greif R. A consistently formulated QUICK scheme for fast and stable convergence using finite volume iterative [J]. Journal of Comput Phys, 1992, 98(1):108 118.
- [17]帕坦卡. 传热与流体流动的数值计算[M]. 张 政,译. 北京: 科学出版社,1989.
- [18] Patankar S V, Sparrow E M, Ivanović M. Thermal interactions among the confining walls of a turbulent recirculating flow [J]. Int J Heat Mass Transfer, 1978, 21(3):269 274.