文章编号: 1001-2060(2002)04-0393-03

2002年7月

寒区太阳能一土壤源热泵系统太阳能保证率的确定

余延顺, 廉乐明

(哈尔滨工业大学 建筑热能工程系,黑龙江 哈尔滨

摘 要: 在寒冷地区以太阳能、土壤源作为热泵的低位热源 对节约能源、保护环境、开发利用新能源和可再生能源具有 重大的意义。文中首次提出了土壤源热泵系统在不同的运 停比下的土壤温度场恢复率,并以此为指标,衡量土壤源热 泵在各种不同运停比下土壤温度场的恢复程度, 确定土壤源 热泵的最佳运停比及太阳能保证率,从而确定太阳能集热装 置的容量。

关键词:寒冷地区:太阳能一土壤源热泵:太阳能保证 率: 土壤温度场恢复率

中图分类号: TU832 1

文献标识码: A

引言

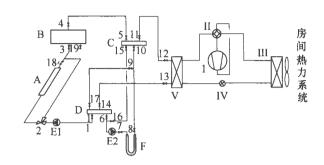
针对寒冷地区的气候特点,从节约能源,保护环 境, 开发利用新能源和可再生能源的角度出发, 并以 太阳能为主热源,土壤源为辅助热源,提出以太阳 能、十壤热作为热泵的低位热源的思想,定义太阳能 保证率为所利用的太阳能与采暖负荷的比值。为合 理的确定太阳能保证率的大小及配置各装置的容 量,采用控制容积法对土壤源热泵系统在各种不同 的运停比下垂直 U 型管二维轴对称温度场进行了 模拟,并以土壤温度场的恢复率为指标,来确定土壤 源热泵系统的最佳运停比及太阳能保证率,从而确 定集热装置的容量[]。

土壤温度场的数学模型

结合太阳能一土壤源热泵系统的功能特点,提 出如下的原理图,如图1所示。

2.1 土壤源热泵连续运行时的温度场分布

土壤源热泵连续运行时的温度场分布采用 NWWA (National Water Well Association)模型,该模型 是建立在 Kelvin 线热源理论的基础上, 是一种常用 的地下埋管换热器的计算方法[2]



A- 太阳能集热器; B- 贮热水箱; C、D- 分(集) 水器; E1, E2 一循环水泵: F 一地下埋管换热器: I 一压缩机: II - 四通换向阀; III- 冷凝(蒸发) 器; IV- 节流阀; V - 蒸发(冷 凝) 器; 1,3~18-截止阀;2-三通阀;19-止回阀 太阳能 — 土壤源 热泵系 统原 理图

$$t(r, \tau) - t_{\infty} = \frac{q}{4\pi\lambda_s} \int_{\frac{r^2}{2}}^{\infty} \frac{e^{-s}}{S} ds$$
 (1)

式中 $t(r,\tau)$ — τ 时刻半径为r 处土壤的温度, $^{\circ}C_{:,t_{\infty}}$ — 土壤的原始温度, $^{\circ}C_{:,q}$ — 埋管的热流率, \overline{W}/m_{\circ}

2 2 热泵停止运行时土壤温度场的恢复

土壤温度恢复过程是指热泵停止运行后的温度 自然恢复过程。在建立其温度恢复过程的数学模型 时作如下假设[1].

(1) 假设土壤、埋管为均质且各向同性的固体, 各材料物性参数为常数:(2)认为垂直埋管周围土 壤温度场为二维非稳态导热;(3)忽略由于土壤中 水分迁移而引起的热迁移; (4) 在土壤深度 13 m 以 下,十壤温度恒温。

由于地下埋管是轴对称的,因此轴坐标下的数 学模型为:

$$\frac{\partial t}{\partial \tau} = \alpha \left[\frac{\partial^2 t}{\partial y^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r \frac{\partial t}{\partial r}) \right]$$

$$0 \le y \le 50, 0 \le r \le 1.0$$
(2)

$$\frac{\partial (y, r, \tau)}{\partial r} \mid_{r=0} = 0 \tag{3}$$

$$t(y, r, \tau) \mid_{r=1.0} = \text{const}$$
 (4)

$$t(y, r, \tau) \mid_{\tau=0} = \text{const}$$
 (5)

$$t(y, r, \tau) \mid_{y=50.0} = \text{const}$$
 (6)

$$-\lambda_{s} \frac{\partial t}{\partial y} \Big|_{y=0} = \alpha Q - F + \alpha_{w} (t_{\alpha} - t(y, r, \tau)) \Big|_{y=0}$$

$$(7)$$

式中: Q—太阳总辐射量, W/m^2 ; α_0 —土壤表面对太 阳总辐射的吸收率: F 一土壤表面的有效辐射量, W/m^2 : α_w — 十壤表面对流换热系数, $W/(m^2)^{\circ}$

由干式(7)中十壤表面的有效辐射量的大小与 表面温度、气温、云量、气压、透明度等因素有关,计 算比较困难⁽³⁾。因此计算时采用式(8) 替换式(7)。

$$-\lambda_{s}\frac{\partial}{\partial y}\mid_{y=0}=\alpha'_{w}(t_{z}-t(y,r,\tau)\mid_{y=0}) \quad (8)$$
 式中: α'_{w} 一考虑了辐射的总对流换热系数, $W/(m^{2})^{\circ}$ 0; $\alpha'_{w}=23.3 \ W/(m^{2})^{\circ}$ 1; t_{z} 一室外综合温度, $^{\circ}$ 0.

太阳能保证率及十壤温度场恢复率

太阳能保证率定义为在采暖期太阳能提供的有 效热量与建筑物热负荷的比值。即:

太阳能提供有效热量 建筑物热负荷 十壤温度场恢复率为. eff = <mark>计算时刻土壤温度</mark> 土壤原始温度

模拟结果及分析 3

3.1 土壤源热泵连续运行时土壤温度场分布

以哈尔滨一月份为例,对土壤源热泵连续运行 时的土壤温度场分布模拟结果如图 2 ~ 图 6 所示。

从图 2 ~ 图 6 可以看出, 在土壤源热泵连续运 行过程中, 近盘管即在距盘管 0.35 m 的半径范围内 土壤的温度变化很大,在距盘管 0.35 m 以外的区 域、土壤的温度变化趋势比较平缓,而且随着半径的

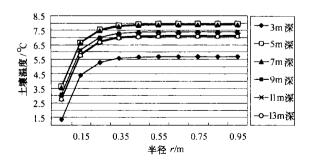


图 2 热泵连续运行 8 h 的 土壤 温度场分 布

增大逐渐接近该层土壤的初始温度。随着运行时间 的延长。在相同深度不同光径之间的温盖有逐渐增ublishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net

大的趋势, 如运行 8h 在深度为 3m 处, 半径 0.05m和半径 0.15 m 之间的温差为 3.0 ℃; 运行 36 h 后温 差为 3.4 ℃。但从整个运行过程来看,变化的幅度是 很缓慢的。

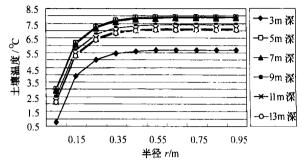


图 3 热泵连续运行 12 h 的 土壤 温度场分 布

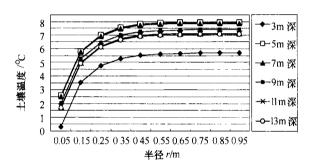


图 4 热泵连续运行 16 h 的土壤温度场分布

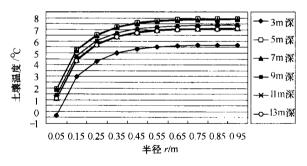
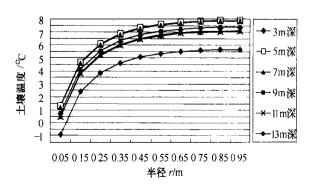


图 5 热泵连续运行 24 h 的 土壤 温度场分 布



热泵连续运行 36 h 的 土壤温度场分 布

3.2 土壤温度恢复时的温度场分布

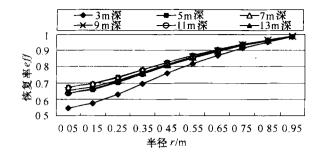


图7 热泵8h运行,16h恢复的温度场恢复率

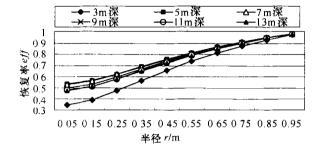


图 8 热泵 10 h 运行, 14 h 恢复的温度场恢复率

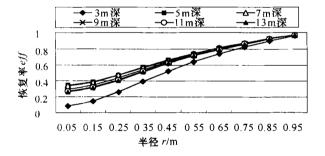


图 9 热泵 12 h 运行, 12 h 恢复的温度场恢复率

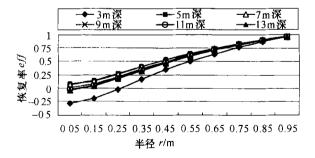


图 10 热泵 14 h 运行, 10 h 恢复的温度场恢复率

通过以上建立的数学模型,采用控制容积法对哈尔滨地区一月份30个运行周期土壤温度恢复时的温度场分布进行了模拟,模拟结果如图7~图10所示。

从图 $7 \sim$ 图 10 可以看出,在土壤源热泵运行 30 个周期内,土壤温度场的恢复状况与土壤源热泵的

运行时间分配比例有很大的关系, 即与土壤源热泵 运停比有关。在热泵 8 h 运行, 16 h 恢复的运行工况 下,近盘管土壤温度场在不同深度的恢复率达 55% $\sim 75\%$ 左右; 在 10 h 运行, 14 h 恢复的运行工况下, 近盘管土壤温度场在不同深度的恢复率为 35 % ~ 55%; 而在 14 h 运行, 10 h 恢复的运行工况下, 在近 盘管处,土壤的温度场几平得不到恢复,致使土壤温 度达到零度下值,这对土壤源热泵的运行效率是很 不利的。因此从以上模拟计算的结果分析可知, 土壤 源热泵的运行时间为8~12 h为宜,即在以24 h为 周期内土壤源热泵单独运行的时间分配比例控制在 33%~50%左右是比较有利的,在这种运行时间分 析比例下,系统运行30周期土壤温度场恢复状况较 好,在近盘管处恢复率可达 20 % ~ 70 %。当土壤源 热泵的运行时间低于8h,土壤温度的恢复率自然较 高,但同时必然会造成太阳能集热装置庞大,使系统 的初投资增加。这对整个系统的经济性是不利的。因 此在确定最佳的土壤源热泵单独运行的时间分配比 例后, 便可以确定太阳能保证率及集热装置的容量。 所以通过以上的模拟分析, 从系统能量的利用效率 及经济性的角度考虑,太阳能保证率选择为f=50% ~ 70% 为宜。

4 结论

本文通过控制容积法,模拟了系统在 30 个运行周期内,在不同的运停比下,土壤温度场的分布情况及土壤温度场的恢复率。由此得出结论:在太阳能一土壤源热泵系统中,土壤源热泵在以一天为周期的运行时间分配比例为 33%~50%左右为宜,并以此反推,推算出哈尔滨地区最佳的太阳能保证率为50%~70%左右,以此作为确定太阳能集热器集热面积的依据。

参考文献:

- [1] 余延顺. 寒区太阳能-土壤源热泵系统运行工况模拟研究 [D]. 哈尔滨:哈尔滨工业大学,2001
- [2] CANE R L D. Modeling of GSHP performance [J]. ASHRAE Transactions, 1991 NY-91-17-5; 909-925.
- [3] 李家伟. 对土壤源热泵装置的研究[D]. 哈尔滨:哈尔滨建筑 大学, 1995

(渠 源 编辑)

speed-measuring pump with a floating type seal construction and reliable conclusions obtained. All the above has provided a theoretical and experimental basis for the improvement of an overspeed protection device for a main steam turbine. **Key words:** main steam turbine over-speed protection, speed-measuring pump, seal, test

寒区太阳能—土壤源热泵系统太阳能保证率的确定— Determination of the Solar Energy Assurance Factor of a Solar Energy - Ground Soil-source Heat Pump System in Frigid Regions [刊,汉] / YU Yan-shun, LIAN Le-ming (Department of Architectural Thermal Energy Engineering, Harbin Institute of Technology, Harbin, China, Post Code: 150090) //Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. —2002, 17(4): 393 ~ 395

In frigid regions the use of solar energy and ground soil-source heat as a low-level heat source of heat pumps is of great significance from the perspective of environmental protection and the development and utilization of new and renewable energy sources. The authors have for the first time put forward the concept of ground-soil temperature restoration rate of the ground soil-source heat pump system under different ratios of operation/shutdown. With the above-cited restoration rate serving as an index the restoration degree of ground soil temperature field is evaluated of the ground soil-source heat pump under various operation/shutdown ratios. On this basis, the optimum operation/shutdown ratio of the said heat pump and solar energy assurance factor were identified, and thereby the capacity of solar energy heat-collection device was determined. **Key words:** frigid region, solar energy - ground soil-source heat pump, solar energy assurance factor, ground soil temperature restoration rate

大型火电站高压加热器可靠性增长模型验证及预测=Verification of a Reliability Enhancement Model and its Prediction for High-pressure Heaters at a Large-sized Thermal Power Plant [刊,汉] / CAO Xian-chang, ZHONG Zhi-qiang, JIANG An-zhong (Department of Energy Sources, Shanghai Jiaotong University, Shanghai, China, Post Code: 200240), SHI Jin-yuan (Shanghai Power Equipment Design and Research Institute, Shanghai, China, Post Code: 200240) // Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. - 2002, 17(4). // Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. - 2002, 17(4): 396~398

A reliability enhancement model is proposed for high-pressure heaters at a large-sized thermal power plant along with a detailed discussion of the model parameter estimation and fitting inspection. According to the statistics data of Electric Power Reliability Management Center the model fully conforms with the reliability-enhancement change tendency of high-pressure heaters under statistical evaluation. The results of analysis also indicate that the reliability of the heaters has been gradually enhanced through the introduction of such measures as eradication of defects in product design and fabrication, enhancement of personnel quality, improvement of operational level, production facilities and operating conditions. **Key words**; high-pressure heaters, reliability, growth model, prediction

移动一流化型组合阀工作特性的研究 = A Study Concerning the Test of the Operating Characteristics of a Shifting-fluidized type of Combination Valve and Its Model [刊, 汉] / ZHANG Jing-yuan (Power Engineering Department, Taiyuan Electric Power High Technical School, Taiyuan, China, Post Code: 030013), YE Gui-zhen (Guang-dong Provincial Electric Power Test Research Institute, Guangzhou, China, Post Code: 510006) // Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. — 2002, 17(4): 399 ~ 401, 413

A shifting-fluidized type of combination valve is a kind of novel non-mechanical valve for transporting solid-particle raw materials. The key technique affecting its operating characteristics involves the provision of a sort of slackening air at the bottom of the shifting bed. The present paper mainly focuses on an experimental investigation regarding the provision of the slackening air device and a mathematical model for calculating raw material flow rate. **Key words:** valve, slackening air, non-Newton fluid

获取知识的一种新方法——粗糙集(Rough Set)="Rough Set" as a New Method of Machine Self-learning[刊, 汉] / DONG Cai-feng WNAG Tian-yu (Aerospace Institute under the Harbin Institute of Technology, Harbin, China, Post Code: 150001) // Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. —2002, 17(4): 402~404

A difficult issue encountered during the diagnosis of rotating machine failures consists in the acquisition of diagnostic