辐射松板材降温干燥工艺的研究

涂登云1,刘 彬2,顾炼百2

(1 华南农业大学 林学院,广东 广州 510642; 2 南京林业大学 干燥技术研究所,江苏 南京 210037)

摘要:对40 mm 厚辐射松 Pinus radiata 板材进行降温干燥工艺研究.结果表明,降温干燥与全程恒高温干燥相比,能在保证干燥质量的同时,提高干燥速度 10.45%,缩短终了调湿处理3h,从而达到提高干燥效率和降低干燥能耗的目的.

关键词:辐射松;降温干燥;工艺

中图分类号:TS652

文献标识码:A

文章编号:1001-411X(2009)04-0102-03

Study on Technology of Lowering Temperature Drying of Pinus radiata Doard

TU Deng-yun¹, LIU Bin², GU Lian-bai²

- (1 College of Forestry, South China Agricultural University, Guangzhou 510642, China;
- 2 Drying Technology Institute of Nanjing Forestry University, Nanjing 210037, China)

Abstract: Lowering temperature drying technology was studied on 40 mm thick *Pinus radiata* board. The results showed that the drying rate was increased by 10. 45% and final conditioning time shortened by 3 h without affecting the drying quality with lowering temperature drying method compared with constant high-temperature drying in overall process. Therefore, the drying efficiency was increased and energy consumption was reduced.

Key words: Pinus radiata; lowering temperature drying; technology

近年来,新西兰产辐射松已成为我国的主要进 口速生材树种之一. 新西兰辐射松属针叶材中易干 的树种,通常采用 120 ℃以上的高温干燥方法对其 进行干燥.全程的高温干燥可以快速干燥辐射松板 材,但干燥后板材残余应力较大,脆性大,而且材色 变深,影响产品质量[1-2]. 为保证辐射松木材干燥后 的力学性能,防止材色变深,也可采用温度低于105 ℃的高温干燥[3]. 高温干燥后板材温度在 100 ℃以 上,如果此时直接进行喷蒸终了调湿处理,处理效果 会不显著. 正常应采用先降温, 后喷蒸的方法对木材 进行终了调湿处理[4].实际生产中,通常把温度降低 到 75~90 ℃后再进行喷蒸终了调湿处理[5]. 辐射松 板材高温干燥后期温度为 120 ℃左右,要降至 75~ 90 ℃,具有很大的降温空间. 如果能在高温干燥后 期,选择适当的时刻结束高温干燥,进行降温,就会 使板材含水率在温度梯度和含水率梯度的共同作用 下进一步降低,从而利用降温过程对木材进行干燥. 本文基于以上设想开发出一种辐射松板材降温干燥 工艺,以有效利用高温干燥后的降温过程对辐射松

板材进行干燥,从而达到缩短干燥周期、节约能源、降低成本、提高质量的目的.

1 材料与方法

1.1 试验材料与仪器设备

试验材料为辐射松 Pinus radiata 板材. 试件规格为长(顺纹)×宽(弦向)×厚(径向)=600 mm×150 mm×40 mm. 从同一试材上制取规格相同的 6 个试件,将试件分为 A、B 2 组. 其中 A 组用于恒高温干燥试验, B 组用于降温干燥试验. A₁、B₁ 用于在线测量干燥过程中的温度分布和分层含水率. A₂、B₂ 用于测量干燥过程中的温度分布和分层含水率. A₂、B₂ 用于测量干燥过程中和终了调湿处理过程中的平均含水率、分层含水率和残余应力. 干燥结束后,检测所有试件的干燥质量. 试件准备好后,用硅酮玻璃密封胶封端头,并用塑料薄膜包好后保存于冷库中待用.

主要实验仪器:调温调湿箱,自制的铜-康铜热电偶1套,mini LIGNO DX 型木材含水率测量仪,电热鼓风干燥箱,电子天平(精度 0.01 g),DeWALT 圆锯机,小钢锯,劈刀等.

收稿日期:2008-06-09

作者简介:涂登云(1976-),男,副教授,博士,E-mail:tudengyun@163.com

基金项目:国家农业科技成果转化资金项目(2008GB2C200115);浙江省农业科技成果转化资金项目(2008D70035);华南农业大学校长基金(C02060102)

1.2 试验方法与过程

恒高温干燥试验 首先对木材进行2h预热 处理,然后在 $\theta_{\text{Fr}} = 120 \, \text{ C} \, , \theta_{\text{RR}} = 93 \, \text{ C} \,$ 条件下进行 恒高温干燥. 干燥过程中,每隔30 min 测量1次试件 A₁ 的芯、表层温度和含水率. 每隔 3 h 用切片法测量 A₂ 平均含水率和分层含水率,然后用硅酮玻璃密封 胶对试件 A_2 封端后继续进行干燥. 当试件 A_1 芯层 含水率小于9%后,在不控制干球温度和湿球温度的 情况下自然降温至 90 $^{\circ}$, 然后测量 A。残余应力、分 层含水率和平均含水率(这里的降温主要是考虑介 质温度在100 ℃以上时,终了调湿处理效果不显著, 需要把介质降低到 75 ~90 ℃后再进行终了调湿处 理,以便于取得较好的调湿效果). 用硅酮玻璃密封 胶对试件 A_2 封端后,放回调温调湿箱中,在 $\theta_{\pm k}$ = 95 $^{\circ}$ 、 θ_{RR} = 91 $^{\circ}$ 条件下对板材进行终了调湿处理 6 h. 终了调湿过程中,每隔 1.5 h 测量 1 次 A₂ 的残 余应力、分层含水率和平均含水率. 终了调湿处理结 束后,自然冷却至室温,测量所有试件的干燥质量指标. 降温干燥试验 恒高温干燥阶段方法同 1.2.1. 当试件 B₁ 芯层温度达到约 103 ℃(或芯层含 水率达到约27%),进行降温干燥.降温过程中每隔 30 min 测量 1 次芯、表层含水率和温度. 每隔 3 h 用 切片法测量 B₂ 平均含水率和分层含水率. 当芯层温 度降至90℃后,降温干燥结束,进行终了调湿处理 4.5 h. 终了调湿处理方法和干燥质量检测同 1.2.1.

2 结果与分析

2.1 恒高温干燥过程中的温度变化

恒高温干燥过程中的温度变化如图 1 所示. 从第 5 h 开始,表层温度逐渐升高. 第 12 h 时,表层温度为 105. 2 $^{\circ}$ C,高于 100 $^{\circ}$ C,此时的表层含水率为 20. 85%,低于纤维饱和点. 第 15 h 后,由于表层含水率低于 10%,蒸发的水分量已经很少,因此表层温度开始趋于稳定. 干燥结束时,表层温度为 112. 9 $^{\circ}$ C. 芯层温度在第 3 ~ 12 h 为 93. 6 $^{\circ}$ C,略高于湿球温度. 第 12 h 后,芯层温度开始升高. 第 15 h 时,芯层温度为 103. 6 $^{\circ}$ C,高于 100 $^{\circ}$ C,此时的芯层含水率为 26. 74%,低于纤维饱和点. 之后,随着芯层含水率的继续降低,芯层温度逐步升高. 干燥结束时,芯层温度为 111. 4 $^{\circ}$ C,与表层温度接近.

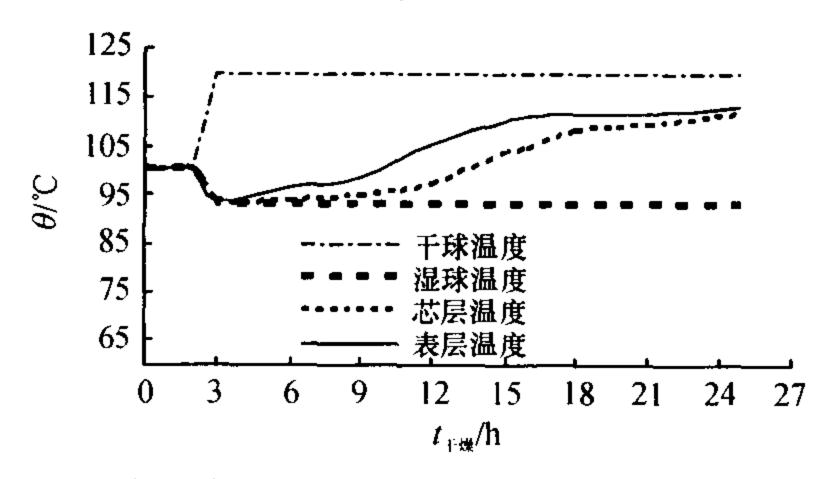


图 1 恒高温干燥过程的温度变化曲线

Fig. 1 Curve for change of temperature during constant high temperature drying

2.2 降温干燥过程中的温度变化

降温干燥过程中的温度变化如图 2 所示. 降温前,板材的表层和芯层温度变化规律与恒高温干燥方法基本一致. 第 16 h 时开始降温,此时的芯、表层温度分别为 102.7、110.3 ℃,芯、表层含水率分别为 26.44%、10.64%. 降温之后干球温度与表层温差逐渐减小. 18 h 后,表层温度开始高于干球温度. 在 16~19 h,芯层温度仍低于表层温度,但芯层与表层之间的温差逐渐减小. 第 20 h 时,芯、表层温度分别为 100.3、99.8 ℃,芯层温度开始高于表层温度. 之后,芯层与表层之间的温差逐渐增大. 降温干燥结束时,芯、表层温度分别为 90.4、89.6 ℃.

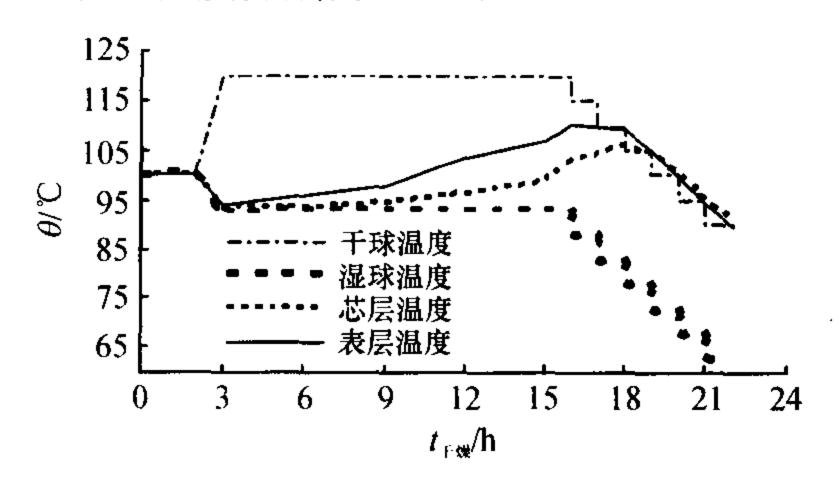


图 2 降温干燥过程的温度变化曲线

Fig. 2 Curve for change of temperature during lowering temperature drying

2.3 干燥过程的表、芯层温差

板材干燥过程中的表、芯层温差变化如图 3 所示. 试件 A_1 在预热结束后,表、芯层温差逐渐增大,第 12 h 时,达最大值 8.4 °C. 第 12 h 后,表、芯层温差快速减小.第 18 h 后,温差减小速度减缓. 在恒高温干燥过程中,试件 A_1 的温度分布始终为内低外高. 试件 B_1 在预热结束后,表、芯层温差逐渐增大,第 15 h 时,达最大值 7.9 °C;第 16 h 开始降温后,温差快速减小;第 20 h 时,温差由正值变为负值,之后逐渐增大,板材的温度分布为内高外低,与内高外低的含水率分布一致,从而加快了板材的干燥速度.

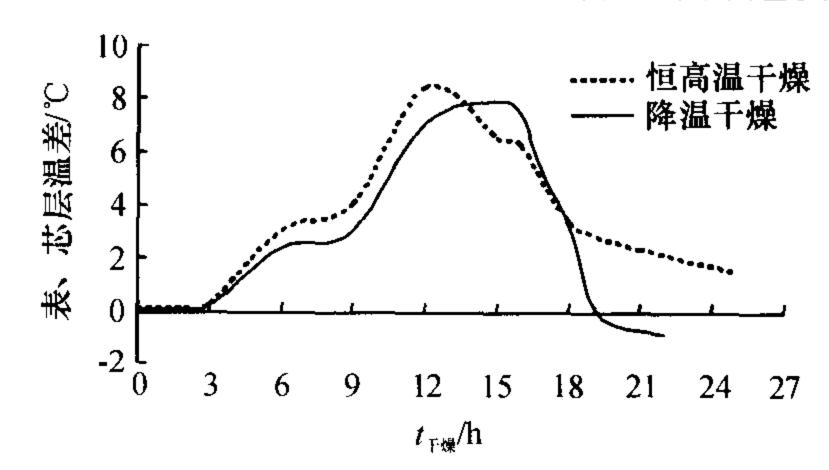


图 3 2 种干燥方法的表、芯层温差变化曲线

Fig. 3 Curve for changes in temperature difference between the surface and core layers with two drying methods

2.4 干燥速度对比

2种干燥方法试件的平均含水率、表层含水率、 芯层含水率变化曲线如图 4 所示. 采用恒高温干燥, 板材从平均含水率 133. 88% 干燥到 6. 95%, 共用时 24. 8 h. 采用降温干燥, 板材从平均含水率 138. 55% 干燥到 7.49 %,共用时 22 h,干燥效率提高 10.45%. A₂、B₂ 试件在恒高温干燥阶段的干燥速度较接近,每小时含水率分别降低 7.62%、7.75%.干燥后期,试件 A₂、B₂ 的平均含水率每小时分别降低 1.23%、2.11%,降温干燥是恒高温干燥速度的 1.71 倍; A₂

和 B₂ 的表层含水率干燥速度基本一致; B₂ 芯层的含水率降低速度明显快于试件 A₂. 经 6 h 的降温干燥过程,试件 B₂ 芯层含水率从 26.44%降至 8.27%,含水率每小时降低 3.03%,是 A₂ 的 1.87 倍.说明,降温过程更有利于木材内部水分的扩散.

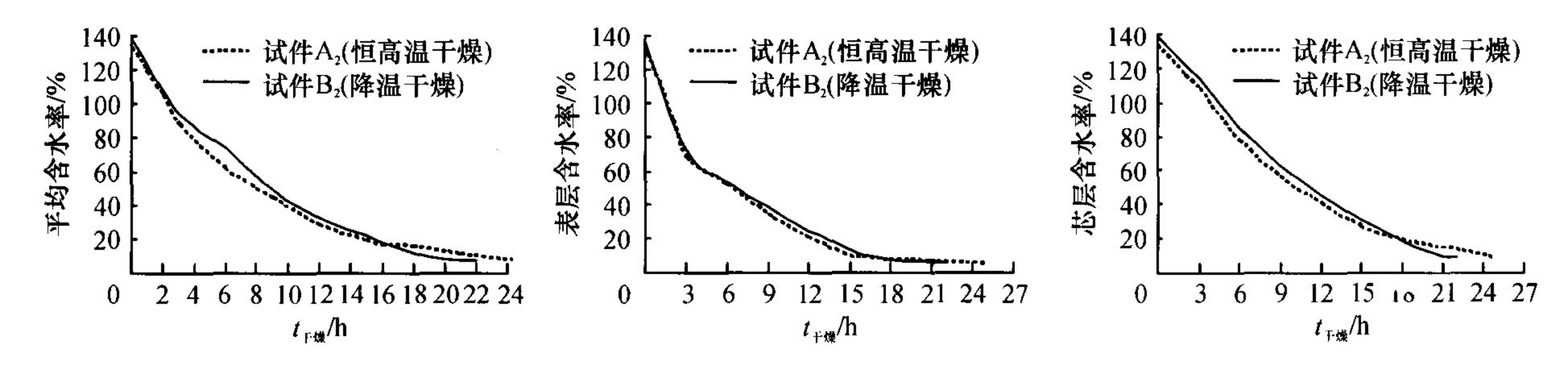


图 4 2 种干燥方法试件含水率变化曲线

Fig. 4 Curve of moisture content change of test pieces with two drying methods

2.5 终了调湿效果对比

终了调湿处理过程中 2 种干燥方法的试件分层含水率偏差与残余应力变化如表 1 所示. 降温干燥结束时,试件 B₂ 厚度上含水率偏差、残余应力均小于 A₂. 处理 1.5 h 时,试件 B₂ 厚度上含水率偏差为 0.04%,含水率分布均匀,与恒高温干燥终了调湿处理 4.5 h 时的效果相当. B₂ 试件处理 3 h 时,残余应力 1.79%,与恒高温干燥终了调湿处理6 h时的效果相当. 因此,降温干燥可缩短终了调湿处理时间 3 h.

2.6 干燥质量对比

2 种干燥方法试件的干燥质量如表 2 所示,降温干燥方法的板材干燥质量好于恒高温干燥. 2 种干燥方法均未使辐射松板材产生开裂、变形.

表 1 终了调湿处理过程中 2 种干燥方法的试件 (A_2, B_2) 分层含水率偏差与残余应力变化

Tab. 1 Deviation of layered moisture content and change of residual stress of test pieces with two drying methods (A_2, B_2) during conditioning

	. 2, 2,	_	_	
<i>t</i> /h	厚度上含水率偏差/%		残余应力/%	
	A ₂	B_2	$\overline{\mathbf{A}_2}$	B ₂
0	1.87	0.72	4.89	3.69
1.5	0.70	0.04	3.65	2.70
3.0	0.36	-0.07	3.03	1.79
4.5	0.01	-0.06	2.38	1.16
6.0	-0.02		1.8	

表 2 2 种干燥方法试件的干燥质量统计表

Tab. 2 Statistics for drying quality of test pieces with two drying methods

干燥方法	平均含水率/%	厚度上含水率偏差/%	残余应力/%
恒高温干燥	9.14	2.03	1.46
降温干燥	8.95	1.86	0.92

3 结论

在降温过程中,板材内的温度梯度和含水率梯度均为内高外低,可以加速板材内部水分的扩散速度,从而提高辐射松板材的干燥速度.采用降温干燥方法,40 mm 厚辐射松板材从初始含水率 138.55%干燥到平均含水率 7.49 %,共用时 22 h,比恒高温干燥周期缩短 2.8 h,干燥效率提高 10.45%.

降温干燥结束时,板材的残余应力和厚度上含水率偏差均小于恒高温干燥,降温干燥可缩短终了调湿处理时间3h.降温干燥的辐射松板材质量好于恒高温干燥.

参考文献:

- [1] KREBER B, HASLETT A N. A study of some factors promoting kiln brown stain formation in radiata pine [J]. Holz als Roh und Werkstoff, 1997, 55(4):215-220.
- [2] MCCCRDY M, PANG Shu-sheng, KEEY R. Measurement of colour development in *Pinus radiata* sapwood boards during drying at various schedules [J]. Maderas Cienciay tecnología, 2005, 7(2):79-86.
- [3] 涂登云,江宁,李睿,等. 辐射松板材加速干燥工艺对材性的影响[J]. 林产工业,2004,31(2):35-37.
- [4] CHEN G, KEEY R B, WALKERJ C F. The drying stress and check development of high-temperature kiln seasoning of sapwood *Pinus radiata* boards—Part II: Stress development [J]. Holz Roh-Werkstoff, 1997 (55):169-173.
- [5] PANG Shu-sheng, SIMPSON I G, HASLETT A N. Cooling and steam conditioning after high-temperature drying of *Pinus radiata* board: Experimental investigation and mathematical modelling [J]. Wood Science and Technology, 2001 (35):487-502.

【责任编辑 李晓卉】