
SERİ	CILT	SAYI
SERIES	VOLUME	NUMBER
SERIE	BAND	HEFT
SÉRIE	TOME	FASCICULE

A 28 1 1978

İSTANBUL ÜNİVERSİTESİ

ORMAN FAKÜLTESİ DERGİSİ

REVIEW OF THE FACULTY OF FORESTRY,
UNIVERSITY OF İSTANBUL
ZEITSCHRIFT DER FORSTLICHEN FAKULTÄT
DER UNIVERSITÄT İSTANBUL

REVUE DE LA FACULTÉ FORESTIÈRE
DE L'UNIVERSITÉ D'İSTANBUL



İSTİKLAL MÜSTAKİLET İŞ İŞARETİ

TÜRKİYE'NİN ÖNEMLİ BAZI ORMAN AĞAÇ TÜRLERİ KERESTELELERİNİN TEKNİK KURUTMA ÖZELLİKLERİ ÜZERİNE ARAŞTIRMALAR¹

Dr. Ramazan KANTAY²

Kısa Özeti

Bu araştırma ile Türkiye kereste endüstrisinde önemli yeri olan bazı orman ağaçları (Toros Karaçamı, Uludağ Göknarı, Toros Sediri, Çoruh Meşesi ve Doğu Kayını)ının kurutma özellikleri saptanmış ve belli kalınlıktaki keresteleri için kurutma programları hazırlanmıştır. Araştırmada klasik kurutma metodu uygulanmış ve herbir ağaç türü için yüksek kaliteli, kaliteli ve şiddetli olmak üzere üç ayrı program önerilmiştir. Ayrıca koruyucu bir kurutma için pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve uygulayıcı tarafından kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde temel hareket noktası olarak ele alınabilecek koruyucu programlar da önerilmiştir. Temel hareket noktası olarak ele alınabilecek bu koruyucu programların hazırlanmasında kullanılması uygun olan sıcaklık dereceleri ve kurutma meyli değerleri aşağıda belirtilmiştir.

Sıcaklık dereceleri : Lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 24 mm kalınlıktaki kereste için, çam ve sedirde 75°C, göknarda 80°C; 48 mm kalınlıktaki kereste için sedir ve göknarda 70°C, çamda 65°C dir. Meşenin 25 mm kalınlıkta olan taze haldeki kerestesi için 40°C, ön kurutma yapılmış kerestesi için 45°C, aynı kalınlıktaki kayın için 60°C dir. Lif doygunluğun urutubet derecesinin altında adı geçen iğne yapraklı ağaç türlerinin 24 mm kalınlıktaki keresteleri için 90°C, 48 mm kalınlıktaki keresteleri için ise 80°C dur. Meşe için 60°C, Kayın için 80°C dur.

Kurutma meyli değerleri : 24 mm kalınlıktaki kereste için çam ve sedirde 3,50, göknarda 3,85; 48 mm kalınlıktaki kereste için çam ve sedirde 3,25, göknarda 3,50 dir. 25 mm kalınlıktaki meşe için 1,80, kayın için ise 2,25 tir.

¹ I.O. Orman Fakültesinde yapılmış olan 221 sayfa metin, 45 resim ve 91 tabloyu içeren doktora tezinin çok kısaltılmış özettir.

² I.O. Orman Fakültesi Orman Ürünlerinden Faydalananma Kürsüsü, İstanbul.

1. MATERİYAL VE ELDE EDİLMESİ

Araştırmalar, pratige uyma bakımından Türk kereste standartlarına uygun şekilde bigilen boyutlardaki keresteler üzerinde yapılmıştır. Araştırmaya konu olan ağaç türlerinden Toros Karagamında 24 deneme yapılmış ve 770 m^3 tomruktan elde edilen 480 m^3 deneme kerestesi kullanılmıştır. Uludağ Göknarında keza 24 deneme yapılmış ve 746 m^3 tomruktan elde edilen 480 m^3 deneme kerestesi kullanılmıştır. Toros Sedirinde ise 27 deneme yapılmış 54 m^3 deneme kerestesi kullanılmıştır. Yapraklı ağaçlardan Çoruh meşesinde 18 deneme yapılmış 72 m^3 deneme kerestesi kullanılmış, kayında da 15 deneme yapılarak 510 m^3 tomruktan elde edilen 300 m^3 kereste kullanılmıştır. Böylece toplam olarak 108 deneme yapılmış ve 2240 m^3 tomruktan elde edilen 1386 m^3 kereste kullanılmıştır (bkz. Tablo No. 1).

Kurutma kereste kalınlığı önemli bir faktördür. Değişik kereste kalınlıkları için ayrı kurutma programlarının hazırlanması ve uygulanmasına ihtiyaç vardır. Bu araştırmada üzerinde çalışılan kereste kalınlığı olarak, gerek piyasada en fazla kullanılan kahınlıklar olması, gerekse dış memleketlerde seçilen kahınlıklar olması nedeni ile 25 mm ile 50 mm kereste kalınlıkları seçilmiştir. Ancak, memleketimiz içne yapraklı kereste standardı TS 51 (1962) de bu kahınlıklar 24 mm ve 48 mm olarak verildiğinden bu türlerde bu kahınlıklar üzerinde çalışılmıştır.

Bu araştırmalarla ilgili denemelerin bir kısmı İ.Ü. Orman Fakültesi Orman Mühendisleri Değerlendirme Kürsüsü Kurutma Laboratuvarında, aluminyum özel alasının dan yapılmış 2 m^3 kapasiteli metal HILDEBRAND «HD 74 MK» markalı fırında, diğer kısmı ise, Orman Bakanlığı Orman Ürünleri Sanayii Genel Müdürlüğü Ayancık ve Devrek kereste fabrikalarında, beton ve tuğladan yapılmış olan 20 m^3 kapasiteli kargir «MOORE DRY KILN CO.» markalı fırında yapılmıştır (Resim 1 ve 2).

2. METOD

Bugün, teknik kurutmada prensipleri değişik olan çeşitli kurutma metodları mevcuttur. Bu araştırmada memleketimiz ve diğer memleketlerde ağaç malzemenin kurutulmasında pratikte en fazla kullanılan « 100°C sıcaklık derecesinin altındaki sıcaklıklarda hava ve su buharı karışımı içerisinde kurutma metodu» yani «klasik kurutma metodu» uygulanmıştır. Metodta, prensip olarak, kurutulacak ağaç malzeme çevresinde hava ve su buharı karışımı meydana getirilmekte ve bu hava ve su buharı karışımının kurutulan keresteden içerisinde su alma özelliğinden yararlanılmaktadır.

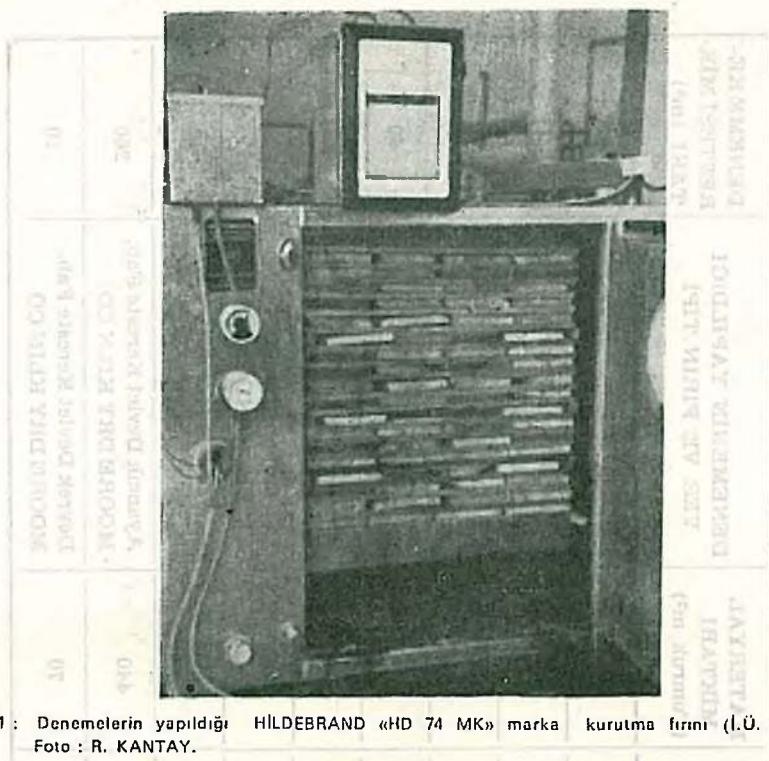
Bu araştırmmanın asıl amacı olan, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek kurutma programlarının elde edilmesinde takip edilen yol aşağıda özetlenmiştir.

Önce, ağaç türünün özellikleri ve kereste kalınlığı dikkate alınarak, lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde çeşitli sıcaklıklar ve denge rutubetleri esas alınmak suretiyle ve lif doygunluğu rutubet derecesinin altında ise, çeşitli sıcaklıklar ve kurutma meyli değerlerine göre deneme kurutma programları hazırlanmıştır. Sonra, böyle hazırlanan kurutma programları ayrı ayrı uygulanmış ve uygulamalar sırasında ara, uygulamalardan sonra sonuç kalite kontrolleri yapılarak, denemelerin, yani deneme kurutma programlarının değerlendirilmesinde esas olabilecek veriler, gözlem ve incelenme sonuçları, teknik ve pratik çeşitli bilgiler protokollere kaydedilmiştir. Daha

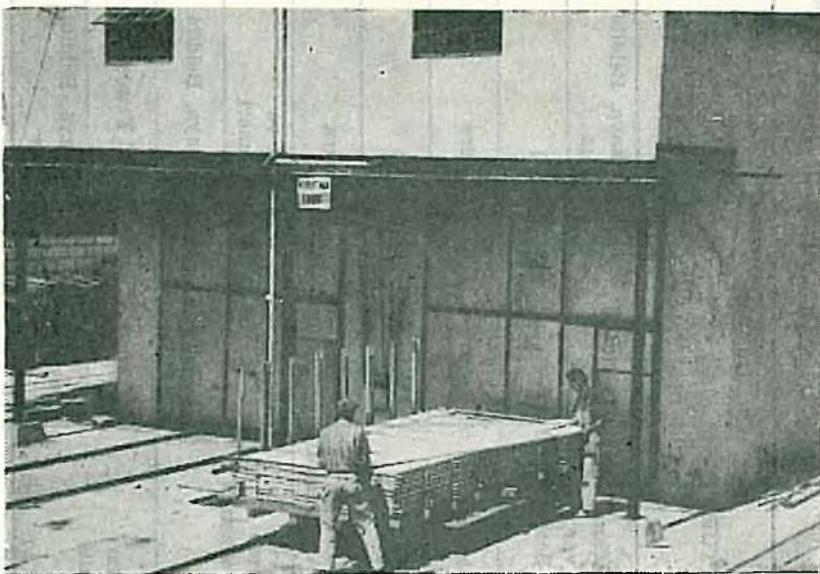
Tablo No. 1: Araştırmada kullanılan deneme materyalinin aldığı orman işletmeleri, materyal miktarı ve denemelerin yapıldığı yerler ile fırın tipleri.

Tabelle 1: Überblick über die Versuchsmateriel und Ihre Herstellungsforstbetriebe und Trocknungskammertypen.

AĞAC TÜRÜ	DENEME MATERİYALININ ALINDIĞI YER		MATERİYAL MIKTARI (Tomruk m ³)	DENEMENİN YAPILDIĞI YER VE FIRIN TİPİ	DENEME KESTESİSİ MIKTARI (m ³)
	İŞLETMESİ	BÖLGESİ			
Toros Karaçamı (<i>P. nigra</i> , var. pallasiana Schneid.)	Devrek	Pürenkaya, Beldibi Davulga	700	Devrek Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KLIN CO.	440
	Ayancık	Çangal	70	Ayancık Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KILN CO.	40
Uludağ Göknarı (<i>A. bornmülleriana</i> Maff.)	Dirgine	Karadere	680	Devrek Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KILN CO.	440
	Ayancık	Çangal	66	Ayancık Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KILN CO.	40
Toros Sediri (<i>C. libani</i> A. Richard.)	Elmalı	Çığlıkara	82	İ.Ü. Orman Fakültesi HILDEBRAND «HD 74 MK»	54
Çoruh Megesi (<i>Q. dschorochensis</i> K. Koch)	Bahçeköy	Bentler ve Kurtkemerı	60	İ.Ü. Orman Fakültesi HILDEBRAND «HD 74 MK»	32
	Devrek	Pürenkaya, Beldibi	72	Devrek Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KILN CO.	40
Doğu Kayını (<i>F. orientalis</i> Lipsky)	Ayancık	Çangal, Yemişli	440	Ayancık Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KILN CO.	260
	Devrek	Pürenkaya, Beldibi Davulga	70	Devrek Devlet Kereste Fab. MOORE DRY KLIN CO.	40



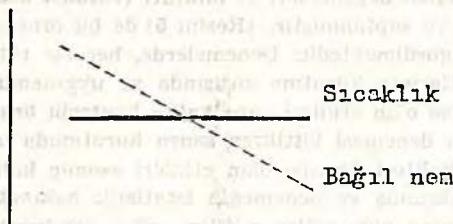
Resim 1 : Denemelerin yapıldığı HILDEBRAND «HD 74 MK» marka kurutma firması (İ.Ü. Orman Fak.)
Foto : R. KANTAY.



Resim 2 : Denemelerin yapıldığı «MOORE DRY KILN CO.» marka iki odalı kurutma firması (Devrek Devlet Kereste Fabrikası) Foto : R. KANTAY.

sonra ise, elde edilen bu kurutma protokollerini incelenerek teknik kurutulmuş kereste standartlarında belirtilen kalite faktörlerine göre istatistik yolla değerlendirilmişlerdir.

Deneme kurutma programlarının hazırlanmasında ve kurutmanın bu programlara göre yönetilmesinde pratikte en çok tatbik edilen şekil uygulanmıştır. Burada, prensip olarak ana kurutma faktörlerinden sıcaklık yaklaşım olarak sabit tutulmakta, bağıl nem ise kuruma ilerledikçe düşürülmektedir. Bu şematik olarak aşağıda gösterilmiştir.



F. KOLLMANN (1965, s. 37) den

Yukarıda belirtilen prensip dikkate alınarak, herhangi bir deneme kurutma programının denenmek istenen kurutma şartlarına göre düzenlenmesinde R. KEYLWERTH (1950, s. 375) in «kurutma meyili» esasından faydalانılmıştır.

Kurutma meyli, kurutulan kerestenin kurutma sırasında herhangi bir andaki ortalama rutubetinin, o anda firında mevcut sıcaklık ve bağıl nemin kerestede meydana getirebileceği ortalama denge rutubetine oramıdır. Yani firın içerisinde kontrol altında mevcut sıcaklık ve bağıl nem sabit tutulduğu takdirde, kurutma bu şartların sağladığı denge rutubetine ulaşmaya doğru yöneliktedir.

$$\text{Kurutma meyili TG} = \frac{\text{Um} (\%)}{\text{Ugl} (\%)}$$

Um = Kereste içerisinde herhangi bir kontrol altında ortalama rutubet miktarı (%).

Ugl = Aynı anda firın içerisindeki sıcaklık ve bağıl nemin kereste içerisinde meydana getirebileceği denge rutubetidir (%).

Böylece, başlangıç rutubetinden sonuç rutubete kadar çeşitli rutubet basamaklarında, rutubete bağlı olarak kurutma şartlarını, yani kurutma firını içerisindeki hava su buharı karışımının sıcaklık ve bağıl neminin ve bunlara bağlı olarak denge rutubetinin gidişini gösteren kurutma programlarının düzenlenmesinde, lif doygunluğu rutubet derecesinden sonuç rutubete kadar her rutubet basamağındaki denge rutubeti, kurutma meyili formülü yardımcı ile hesaplanmıştır.

Buna göre formül şu şekildedir :

Belli rutubet basamağında kereste mevcut rutubet miktarı (%)

$$\text{Ugl} (\%) = \frac{\text{Um} (\%)}{\text{TG}}, \text{ yani denge rutubeti } (\%) = \frac{\text{Denenmek amacı ile seçilen kurutma meyli}}{\text{Denenmek amacı ile seçilen ku-}\text{ruttma meyli}}$$

Böylece, hesaplanan denge rutubeti yüzdelerini oluşturan sıcaklık dereceleri ve bağıl nem yüzdeleri, şu şekilde bulunmuştur :

- Sıcaklık, ağaç türü ve kereste kalınlığı dikakte alınarak sıcaklık denemeleri yapmak suretiyle,
- Bağlı nem ise, denemelerle bulunan en uygun sıcaklık derecesi kuru termometre sıcaklık derecesi olarak alınmak suretiyle (Tablo No. 2) den alınmıştır.

Sıcaklık araştırması denemelerinde uygulanan deneme kurutma programlarının hazırlanmasında kurutma meyli değeri 0,85 olarak alınmıştır (TGL 21503, 1966).

Deneme kurutma programlarının uygulanmasında, denemeye iştirak eden kereste kurutma esnasında meydana gelen rutubet değişimleri ve miktarı (**rutubet kontrolü örnek tahtaları**) yardımı ile izlenmiş ve saptanmıştır. (Resim 5) de bu örneklerin elde edilişi ve istife yerleşme düzeni görülmektedir. Denemelerde, her bir rutubet kademesinde uygulanan kurutma şartlarının kurutma sırasında ve uygulandıkları süre zarfında kerestenin kalitesi üzerine olan etkileri «ara kalite kontrolü örnek tahtaları» üzerinde incelenmiştir. Kurutma denemesi bittikten sonra kurutmada uygulanan programın kurutulan kerestenin kalitesi üzerine olan etkileri «sonuç kalite kontrolü örnek tahtaları» yardımı ile saptanmış ve denemenin istatistik bakımından sonuç değerlendirilmesi bu örnek tahtalarдан elde edilen verilere göre yapılmıştır. Yukarıda adı geçen örnek tahtaların kereste istifi enine kesitindeki dağılışları (Resim 6) da şematik olarak gösterilmiştir.

Örnek tahtaların sayısı, her bir denemede denemeye iştirak eden tahta sayısına ve dolayısıyla kurutma firını kapasitesi ve kereste kalınlığına bağlı olarak saptanmış olup, bunlar aşağıda verilmiştir.

2 m^3 kapasiteli HILDEBRAND «HD 74 MK» markalı firında yapılan denemelerde :

- 24 mm ve 25 mm kalınlıktaki tahtaların kurutulmasında, 6 adet rutubet kontrolü, 6 adet ara kalite kontrolü ve 20 adet sonuç kalite kontrolü örnek tahtası,
- 48 mm kalınlıktaki kalasların kurtulmasında, 6 adet rutubet kontrolü, 4 adet ara kalite kontrolü ve 12 adet sonuç kalite kontrolü örnek tahtası alınmıştır.

20 m^3 kapasiteli «MOORE DRY KILN CO.» markalı firında yapılan denemelerde :

- 24 mm ve 25 mm kalınlıktaki tahtaların kurutulmasında, 9 adet rutubet kontrolü, 9 adet ara kalite kontrolü ve 50 adet sonuç kalite kontrolü örnek tahtası,
- 48 mm kalınlıktaki kalasların kurutulmasında, 9 adet rutubet kontrolü, 6 adet ara kalite kontrolü ve 30 adet sonuç kalite kontrolü örnek tahtası alınmıştır.

Deneme kurutma programlarının uygulanması sırasında kereste rutubetinin ve kalitesinin gidişi devamlı surette takip edilerek inceleme, gözlem ve ölçme sonuçları protokollere kaydedilmekle beraber, programların asıl değerlendirilmesi uygulama bittikten sonra yapılan sonuç kalite kontrollerinde elde edilen verilere göre yapılmıştır.

Sonuç kalite kontrollerinde, teknik (sun'i) olarak kurutulmuş kerestenin kalitesini karakterize eden ve iki gurup altında toplanan şu kalite özelliklerini ele almıştır :

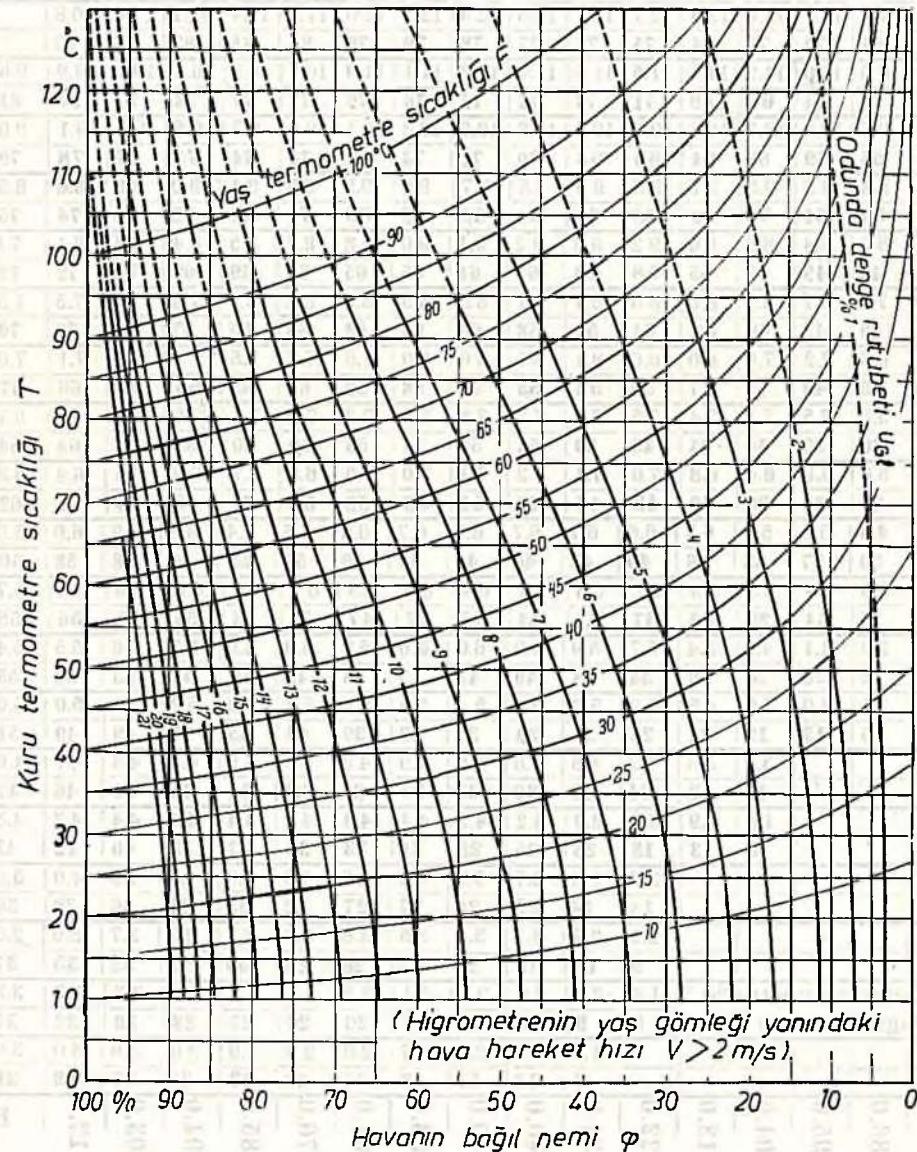
Tablo No. 2 :

C°	Kuru termometre sıcaklık derecesi															F°	
C°	20	30	35	40	45	50	55	60	65	70	75	80	85	90	95	100	105
2	17.0	17.9	18.0	18.1	18.2	18.1	17.9	17.6	17.1	16.8	16.3	15.9	15.5	15.2	14.9	14.6	3.6
	82	86	87	88	89	90	90	90	91	92	92	92	93	94	94	95	
3	14.2	15.4	15.8	16.0	15.9	15.8	15.6	15.3	15.0	14.7	14.4	14.1	13.8	13.0	13.2	13.0	5.4
	73	79	80	82	83	84	85	86	87	88	88	89	89	89	90	90	
4	12.2	13.4	13.9	14.0	14.2	14.1	14.0	13.8	13.6	13.3	13.1	12.8	12.5	12.3	12.0	11.8	7.2
	68	73	75	77	73	80	80	82	83	83	84	84	84	86	86	87	
5	10.6	11.8	12.1	12.4	12.6	12.7	12.7	12.5	12.3	12.1	12.0	11.6	11.4	11.1	11.0	10.8	9.0
	60	67	70	73	74	75	77	77	78	79	79	80	81	82	83	83	
6	9.2	10.6	11.0	11.2	11.4	11.5	11.5	11.4	11.3	11.1	11.0	10.7	10.5	10.2	10.1	9.9	10.8
	51	60	64	67	69	71	73	74	75	76	76	77	77	78	79	80	
7	8.2	9.6	10.0	10.3	10.6	10.7	10.7	10.6	10.5	10.3	10.1	9.9	9.7	9.5	9.3	9.1	12.6
	45	55	59	63	64	66	68	70	71	73	73	74	74	75	77	78	
8	7.2	8.8	9.2	9.5	9.7	9.8	9.9	9.8	9.7	9.6	9.5	9.3	9.1	9.0	8.8	8.6	8.5
	38	50	54	56	60	63	64	66	66	68	69	71	72	72	73	74	
9	6.1	8.0	8.4	8.8	9.0	9.2	9.3	9.2	9.1	9.0	8.8	8.7	8.5	8.4	8.2	8.1	7.9
	30	45	49	53	55	58	60	63	64	65	65	67	69	69	70	72	
10	5.0	7.2	7.7	8.2	8.5	8.6	8.7	8.7	8.5	8.5	8.3	8.2	8.0	7.9	7.7	7.5	7.5
	25	40	45	48	52	54	57	58	60	63	63	65	66	67	68	68	
11	4.0	6.5	7.2	7.6	8.0	8.0	8.1	8.1	8.0	8.0	7.8	7.7	7.5	7.4	7.3	7.1	7.0
	18	35	40	44	47	50	54	55	57	58	58	62	63	64	65	66	
12	2.9	5.8	6.5	7.0	7.4	7.5	7.6	7.7	7.5	7.3	7.2	7.1	7.0	6.9	6.7	6.7	21.6
	12	30	37	40	44	46	50	53	54	55	55	59	60	62	63	63	
13	1.7	5.0	5.9	6.4	6.8	7.0	7.1	7.2	7.1	7.0	7.0	6.8	6.7	6.6	6.5	6.4	6.3
	5	25	33	36	40	43	46	49	51	53	53	56	57	58	60	61	
14	4.3	5.3	5.9	6.3	6.6	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7	6.6	6.5	6.4	6.3	6.2	6.0	5.9
	20	27	33	36	40	43	46	48	50	50	53	55	56	58	58	60	
15	3.6	4.7	5.3	5.9	6.2	6.3	6.4	6.4	6.4	6.3	6.2	6.1	6.0	5.9	5.8	5.7	27.0
	16	24	29	33	37	40	44	45	47	47	51	53	54	55	56	58	
16	2.9	4.1	4.9	5.4	5.7	5.9	6.0	6.0	6.0	5.9	5.9	5.8	5.7	5.6	5.5	5.4	28.8
	12	20	26	30	34	38	40	43	45	46	49	50	52	53	53	55	
18	1.1	3.0	3.9	4.5	4.9	5.2	5.4	5.4	5.4	5.4	5.4	5.3	5.2	5.1	5.0	5.0	32.4
	5	13	19	24	28	32	34	37	39	39	43	45	47	49	49	51	
20	—	—	—	3.0	3.8	4.2	4.6	4.8	4.8	4.9	4.9	4.9	4.8	4.8	4.7	4.6	36.0
	—	—	—	13	19	24	27	30	33	35	35	39	41	43	43	46	
22	—	—	—	1.8	2.9	3.5	3.9	4.2	4.3	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.3	39.6
	—	—	—	8	13	18	23	25	28	31	33	35	37	38	40	42	
24	—	—	—	—	—	2.8	3.3	3.7	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	4.0	3.9	43.2
	—	—	—	—	—	13	18	22	24	27	27	32	33	34	36	39	
26	—	—	—	—	—	2.1	2.7	3.1	3.4	3.5	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	3.6	46.8
	—	—	—	—	—	9	13	18	21	23	26	28	30	32	33	35	
28	= Denge rutubeti (%)	1.4	2.2	2.6	2.9	3.1	3.2	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	3.3	50.4
	= Bağlı nem (%)	5	9	13	17	20	23	26	27	28	30	32	33	32	33	33	
30	—	—	—	—	—	1.5	2.1	2.4	2.7	2.8	2.9	2.9	3.0	3.0	3.0	3.0	54.0
	—	—	—	—	—	6	10	13	18	20	23	23	26	27	28	31	
	68.0	86.0	95.0	104.0	113.0	122.0	131.0	140.0	149.0	158.0	167.0	176.0	185.0	194.0	203.0	212.0	F°
																	$F^{\circ} = 1.8 + 32$

Not : Tablodaki denge rutubeti değerleri KEYLWERTH - NOACK (1964) dan (Resim 3), bağlı nem yüzdeleri (se HILDEBRAND (1962) dan (Resim 4) alınmıştır.

1. Kerestenin nitelikleri ile ilgili olan ve sınıflama şeklinde belirtilen kalite özelliklerini (nitel kalite özelliklerini), yani

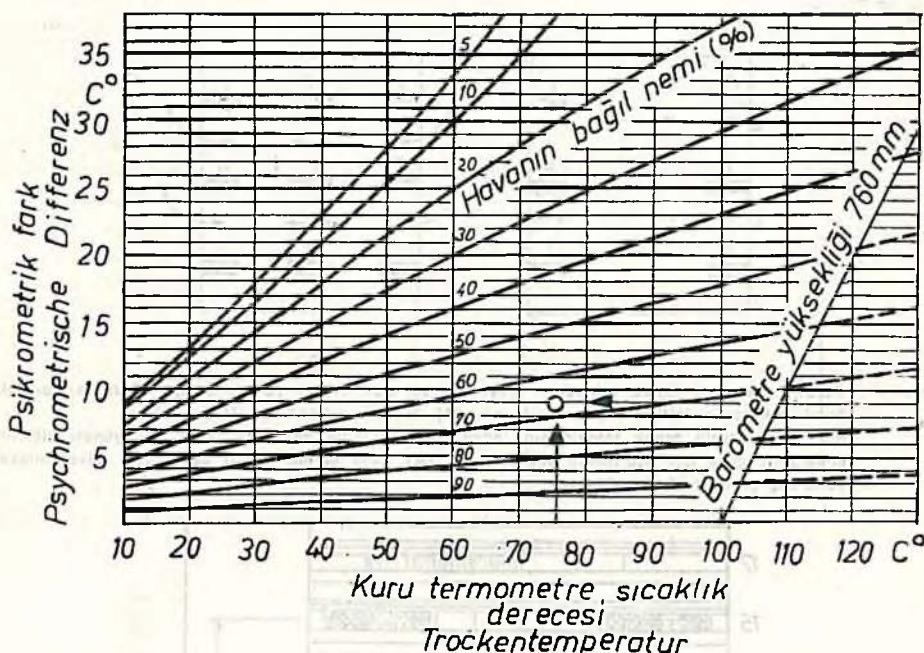
- Çatlaklar (Enine kesit çatlakları, öz çatlakları, yüzey çatlakları, iç çatlakları, halka çatlakları)
- Şekil değişimleri (Oluklaşma, eğilme, kılıçına eğilme, burulma, dalgalanma)
- Renk değişimleri
- Reçine sisizması



Resim 3: Aşağı malzemede, çevresindeki havanın sıcaklık ve bağıl nemine bağlı olarak meydana gelen higroskopik denge (R. KEYLWERTH ve D. NOACK 1964).

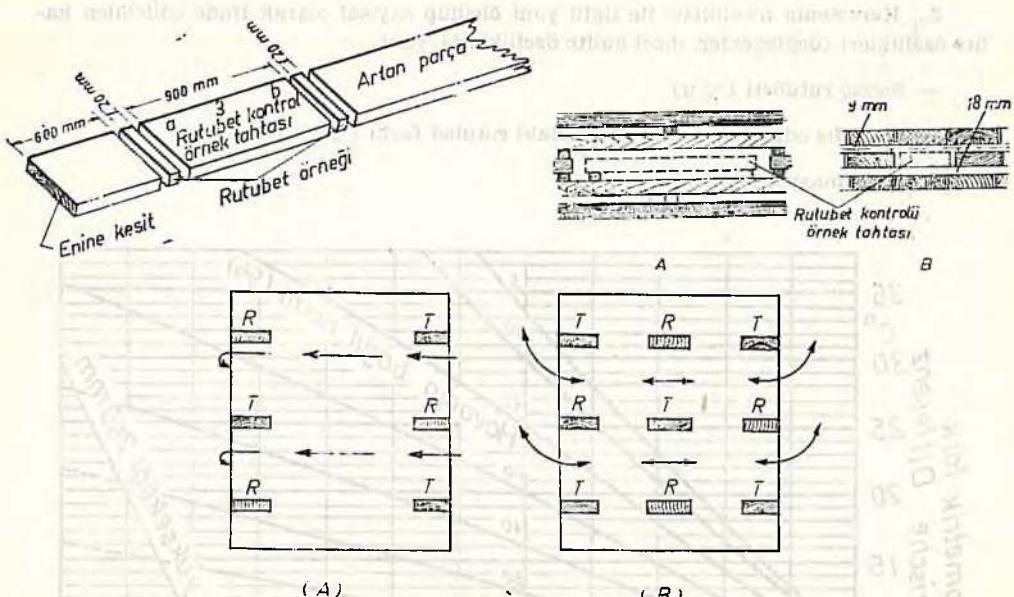
2. Kerestenin nicelikleri ile ilgili yani ölçülüp sayısal olarak ifade edilebilen kalite özelliklerini (değişkenler, nicel kalite özelliklerini), yani

- Sonuç rutubeti (%) u)
- İç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı (% Δu)
- Deformasyon yüzdesi (% D)

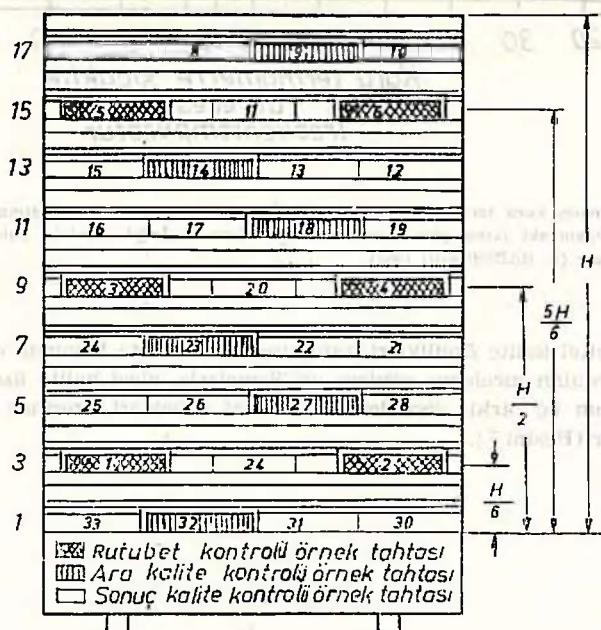


Resim 4 : Psikrometrenin kuru termometre sıcaklığı derecesine ve kuru ve yaş termometre sıcaklığı değerleri arasındaki farka göre kurutma şırını havasının bağıl neminin bulunmasına kullanılan diyagram (R. HILDEBRAND 1962).

Kerestenin nitel kalite özellikleri, tam standart kereste boyunda olan örnek tahlilar üzerinde yapılan inceleme, gözlem ve ölçmelerle, nicel kalite özellikleri ise her bir örnek tahtanın üç farklı yerinden alınan test örnekleri üzerinde yapılan ölçmelerle saptanmıştır (Resim 7).



Resim 5 : Rutubet kontrolü örnek tahtasının boyutları ve elde edilişi (Üstte solda). Rutubet kontrolü örnek tahtasının istifin (A) yan yüzüne, (B) önyüzüne konması (Üstte sağda). Rutubet kontrolü örnek tahtalarının radyal (R) ve yıllık halkalarla teget (T) yönde bilgilmiş olmalarına göre istif içerisinde dağılışları : (A) hava hareket yönü sabit, (B) Hava hareket yönü değişken sınırlarda (Altta).



Resim 6: Çeşitli amaçlar için kullanılan örnek tahtaların HILDEBRAND «HD 74 MK» marka sırında istif enine kesitinde dağılışı.

3. DENEMELERİN DEĞERLENDİRİLMESİ

3.1. Nitel kalite özelliklerine göre değerlendirme

Sonuç kalite kontrollerinde teknik olarak kurutulmuş kerestenin kalitesini karakterize eden nitelikleri ile ilgili çatıtlar (enine kesit çatıtları, öz çatıtları, yüzey çatıtları; iç çatıtları), şekil değişimleri (oluşma, eğilme, burulma, dalgalanma), renk değişimleri, reçine sızması gibi kalite özelliklerini kontrol edildiğinde gerekli veriler saptanmış olmakla beraber, kurutma denemelerinin değerlendirilmesinde yalnız çatıtlar, renk değişimleri ve regine sızması esas alınmıştır. Zira, şekil değişimlerinin oluşumu üzerine kurutma şartlarının etkisinden başka istifleme hatalarının da etkisi vardır. Yapılan denemelerde meydana gelen şekil değişimlerinin, kurutmada uygulanan kurutma şartlarının etkisi ile mi, yoksa kerestenin istiflenmesinde yapılan hatalar nedeni ile mi olduğunu ayırt etme olanağı bulunmadığından, kurutma şartlarının etkisi araştırılan böyle araştırmalarda şekil değişimleri kalite özelliği olarak esas alınmamaktadır (TGL 21504, 1969).

Diğer taraftan kurutma denemelerinde esas alınan ve sıcaklık araştırmalarında önemli birer kalite faktörü olan renk değişimleri ve reçine sızması, kurutma meyli araştırmalarında önemli değildir. Bunun için, hem sıcaklık derecelerinin araştırılmasında hem de kurutma meyli değerinin araştırılmasında önemli olan çatıtlar kertenin nitelikleri ile ilgili karakteristik ana kalite faktörü olarak kabul edilmiştir.

Her deneme kurutma programının uygulanmasından sonra, yeterli sayıdaki örnek tahta üzerinde yapılmış olan sonuç kalite kontrollerinde saptanıp protokollere kaydedilen veriler denemeleri değerlendirmek amacıyla ilç incelemek, 20 mm den daha derin enine kesit çatıtları ve münferit olmayan öz çatıtları ile yüzey ve iç çatıtlarından herhangi birisini ihtiva eden örnek tahtalar belirtilmiştir. Bu tahtalar sayilarak denemenin uygulandığı toplam örnek tahtalar içerisinde kusurlu tahtaların sayısı saptanmıştır. Saptanan bu toplam kusurlu örnek tahta sayısını (Σk), toplam örnek tahta sayısına (Σn) bölmek suretiyle kusurlu oranı veya bu oram 100 ile çarparak, kusurlu yüzdesi bulunmuştur (F. AKÜN 1973) :

$$\text{Kusurlu oranı } (p) = \frac{\text{Toplam kusurlu örnek tahta sayısı } (\Sigma k)}{\text{Toplam örnek tahta sayısı } (\Sigma n)}$$

Kusurlu oranı p nin örneklemeden doğan dağılım varyasyonlarının sınırlarını bulmak için kusurlu oranı standart sapmasının bulunmasında aşağıdaki formül kullanılmıştır.

$$\text{Kusurlu oranı standart sapması } \sigma = \sqrt{\frac{pq}{n}} = \sqrt{\frac{p(1-p)}{n}}$$

Yukarıda belirtildiği gibi bulunan kusurlu oranı miktarlarının kurutma denemelerinin uygunluğu bakımından değerlendirilmesinde gerekli karşılaştırmalar yapmak için, caiz görülen standart bir kusurlu oranı değerine gerek duyulmaktadır. Bu bakımından, çeşitli yayınlar ve kerestenin kurutulması üzerine yayınlanmış en yeni standart (TGL 21504, 1969) incelenmiş, ancak böyle bir değere rastlanmamıştır. Bu durumda, kurutma denemelerinde uygulanan programların kusurlu oranı değeri bakımından kabul edilebilmesi için, örnek tahta gurubunda kusurlu oranının $p = 0$ olması beklentiği takdirde, bu $p = 0$ değerinin tek etekli (tek yanlı) üst güven sınırı;

$$\pi_0 = 1 - \sqrt{n} \alpha$$

veya $\alpha = 0,05$ ve $n = 50$ olması halinde daha yaklaşık olarak

$$\pi_0 = \frac{3}{n}$$

formülleri ile hesaplanmaktadır. Burada α , güven sınırı, n örnek tahta sayısıdır (L. SACHS 1972).

Araştırmamızda $p = 0$ için üst güven sınırı, % 95 güvenlik sınırı esas alınarak

$$n = 20 \text{ için } \pi_0 = 0,139$$

$$n = 30 \text{ için } \pi_0 = 0,095$$

$$n = 50 \text{ için } \pi_0 = 0,058$$

bulunmuştur. Buna göre,

$$n = 20 \text{ alınan denemelerde kusurlu oranı } p > 0,139$$

$$n = 30 \text{ alınan denemelerde kusurlu oranı } p > 0,095$$

$$n = 50 \text{ alınan denemelerde kusurlu oranı } p > 0,058$$

olduğu takdirde, elde edilen kusurlu oranının koruyucu olmayan şiddetli bir kurutmayı ifade ettiği ve böyle bir denemede uygulanan kurutma programının denemeye konu olan ağaç türünün söz konusu kalınlıkta kerestesinin kurutulmasında uygun olmadığı kabul edilmiştir. Kusurlu oranı p bu değerlerden daha düşük bulunduğu takdirde ise, söz konusu denemelerde niceliklerle ilgili kalite kontrolleri sürdürilmiş ve deneme nicel kalite faktörlerine göre değerlendirilmiştir.

3.2. Nicel kalite özelliklerine göre değerlendirme

Kerestenin nicel kalite özelliklerini gösteren sonuç rutubeti (u), iç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı (Δu) ve deformasyon yüzdesi (D) faktörlerine ait test örneklerinin hazırlanması, bunlar üzerindeki ölçmeler ve bu ölçmelerin değerlendirilmesi TGL 21504 (1969) a göre yapılmıştır. (Resim 8) de iç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkının bulunmasında kullanılan test örneklerinin alınışı, (Resim 9) da da deformasyon yüzdesinin saptanmasında kullanılan bir örneğin hazırlanışı gösterilmiştir. Her bir denemede istatistikî kalite kontrolleri için yeterli sayıda alınan test örnekleri üzerinde adı geçen faktörlere ait gerekli ölçmeler yapılmıştır. Elde edilen ölçü değerlerinin aritmetik ortalamaları (\bar{u} , $\bar{\Delta u}$, D) ve standart sapmaları bulunmuştur. Bunlardan yararlanarak :

— Ortalama sonuç rutubeti (u) den ($\pm R'$) kadar farklı bulunan değerler arasındaki normal dağılış alanı hesaplanarak, ($u \pm R'$) aralığında kalan sonuç rutubeti ölçü değerlerinin yüzde oranları ve miktarları¹⁾,

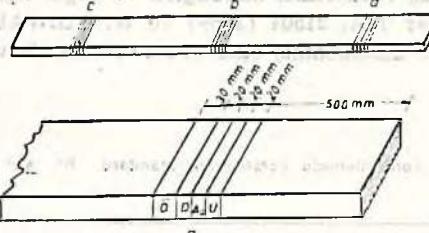
¹ $u \pm R'$ aralığında kalan sonuç rutubeti değerleri yüzde oranı :

$$z = \frac{\pm R'}{s}$$

formülü ile z standart normal dağılışken değerlerinin hesaplanıp $u \pm z s$ aralığının oluşturulanın normal dağılış tablosundan iki yanıtlan içen okunmasıyla,

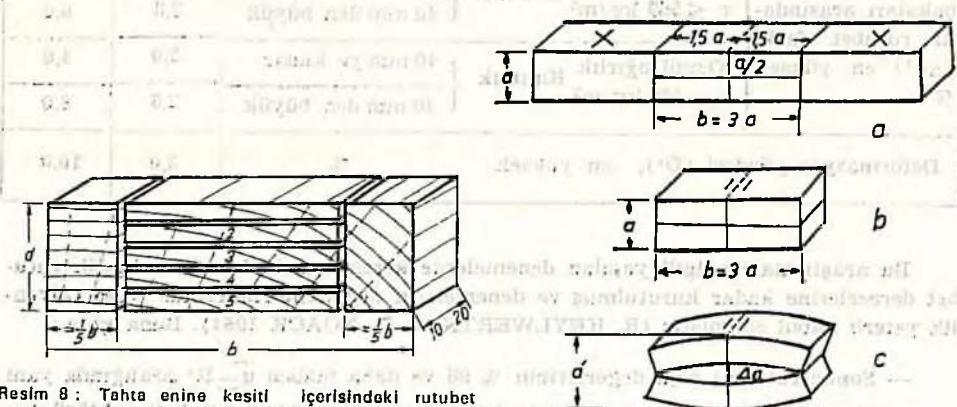
$u \pm R'$ aralığında kalan sonuç rutubeti değerlerinin sayısı ise, bu normal eğri alan tablosundan bulunan oranı örnek tahta sayısı ile çarpmak suretiyle bulunmuştur (K. GÜRTAN 1974).

— İç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı ölçü değerlerinin 0 ile Δu gibi bir değer arasında değişeceği ve bu değişmenin normal dağılım gösterdiği kabul edilerek hu dağılımda $\Delta u'$ gibi bir değerden daha küçük olan değerlerinin yüzde oranları ve miktarları¹.

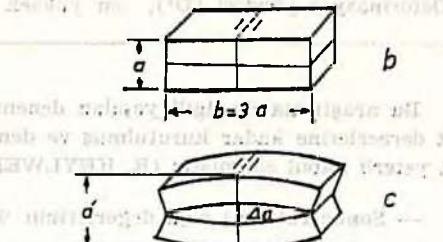


- (a) Sonuç rutubeti test örneği
- (Δu) İç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı test örneği
- (b) Deformasyon yüzdesi test örneği
- (c) Özgül nötrlik ve kalınlık test örneği

Resim 7: Sonuç kalite kontrolü örnek tahtasından çeşitli test örneklerinin alınması.



Resim 8: Tahta enine kesili içерisindeki rutubet dağılığının saptanmasında kullanılan örneğin hazırlanması (KEYLWERTH - NOACK Resim 9: Deformasyon testi için bir örneğin hazırlanması.



¹ Standart $\Delta u'$ değerinden küçük değerlerin yüzde oranları ve miktarları:

$$z = \frac{\Delta u' - \bar{\Delta}u}{s}$$

formülü ile standart normal değişken değer hesaplanıp,

$$\Delta u + zs = \Delta u'$$

aralığına giren değerlerin oranı normal eğri tablosundan tek yarı değere 0,5000 eklemek suretiyle bulunmuştur (K. GÜRKAN 1974).

— Deformasyon yüzdesi ölçü değerlerinin sıfır ile D gibi bir değer arasında değişeceği ve bu değişmenin normal dağılım gösterdiği kabul edilerek, bu dağılımda D gibi bir değerden daha küçük olan değerlerin yüzde oranları ve miktarları¹, ayrı ayrı bulunmuştur.

Yukarıda adı geçen R', Δu' ve D' değerleri standart değerler olup, bunlar kurutulan kerestenin sonuç rutubetine, kalınlığına ve özgül ağırlığına bağlı olarak değişmektedir. Bu değerler TGL 21504 (1969) ve W. GILWALD, E. HÜBNER ve M. MÜLLER (1968) e göre düzenlenmiş olan (Tablo No. 3) de verilmiş bulunmaktadır.

Tablo No. 3: Sonuç kalite kontrollerinde yararlanılan standart R', Δu' ve D' değerleri (TGL 21504, 1969'a göre).

K a l i t e ö z e l l i k l e r i	Sonuç rutubetli (u)				
	u < % 12	u > % 12			
Sonuç rutubeti değişim genişliği (R')	%	$\pm 2,0$	$\pm 3,0$		
İç ve dış odun tabakaları arasında ki rutubet farkı (%)	$r_o \leq 560 \text{ kg/m}^3$	Özgül ağırlık Kalınlık	40 mm ye kadar	2,5	4,0
			40 mm den büyük	3,5	6,0
(Δu') en yüksek %	$r_o > 560 \text{ kg/m}^3$	Özgül ağırlık Kalınlık	40 mm ye kadar	2,0	4,0
			40 mm den büyük	2,5	6,0
Deformasyon yüzdesi (D'), en yüksek	%			3,0	10,0

Bu araştırma ile ilgili yapılan denemelerde kereste % 12 den daha küçük rutubet derecelerine kadar kurutulmuş ve denemelerin değerlendirilmesinde % 95 Güvenlik yeterli kabul edilmiştir (R. KEYLWERTH ve D. NOACK 1964). Buna göre :

- Sonuç rutubeti ölçü değerlerinin % 95 ve daha fazlası $u \pm R'$ aralığında yani % ($u \pm 2,00$) değerleri arasında kalan denemeler sonuç rutubeti faktörü bakımından,
- İç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı ölçü değerlerinin % 95 ve daha fazlası standart en büyük rutubet farkı % Δu' değerinden daha küçük olan denemeler rutubet farkı faktörü bakımından,

¹ Standart normal değişken değeri :

$$z = \frac{D' - \bar{D}}{s} \text{ formülü ile hesaplanıp } \bar{D} + zs = D'$$

aralığına giren değerlerin oranı, normal eğri tablosundan tek yanlı değere 0,5000 eklemek suretiyle bulunmuştur (K. GÜRTAN 1974).

— Deformasyon yüzdesi ölçü değerlerinin % 95 ve daha fazlası standart en büyük deformasyon yüzdesi D' değerinden daya kütük bulunan denemeler deformasyon yüzdesi faktörü bakımından uygun kabul edilmiştir.

Sonuç kalite kontrollerinde elde edilen verilere göre, bir kurutma denemesinin uygun kabul edilmesi için önce kusurlu oranı bakımından uygun olması kabul edilmiştir. Zira, iyi bir teknik kurutmada her şeyden önce kerestenin çatlatılması gerekmektedir. Kusurlu oranı bakımından uygun olan deneme, şayet değişkenlerle ilgili diğer üç faktör bakımından da uygunsa, uygun kabul edilmiştir.

Örnek :

a) Kusurlu oranına göre değerlendirme

24 mm kalınlıktaki toros karaçamı kerestesinin kurutulmasında herhangi bir denemede örnek tahta sayısı $\Sigma k = 50$, kusurlu tahta sayısı $\Sigma n = 2$ olduğu takdirde kusurlu oranı :

$$\text{kusurlu oranı } (p) = \frac{\Sigma k}{\Sigma n} = \frac{2}{50} = 0,04$$

$n = 50$ için üst güven sınırı $\pi_0 = 0,058$ dir (bkz. sayfa 107).

Denemede bulunan değer bu değerden küçük olduğu için deneme kusurlu oranı faktörü bakımından uygun kabul edilir ve nicel kalite faktörlerine göre değerlendirilmesine geçilir.

b) Sonuç rutubetine göre değerlendirme

$n = 150$, $u = \% 8,36$, $s = \% 0,74$ olduğu takdirde (Tablo No. 3) den $R' = \% \pm 2,00$ olacağına göre

$$z = \frac{\pm 2,00}{0,74} = 2,70$$

bulunur.

Normal eğri alan tablosundan $z = \pm 2,70$ aralığında kalan alan 0,9930 olarak verildiğinden (K. GÜNTAN 1974 s. 625, Tablo 35) deneme ölçülen sonuç rutubeti değerlerinin yüzde 99 dan daha fazlası $\% (u \pm 2,00)$ aralığında kalmaktadır. Böylece, deneme % 95 güvendilik yeterli sayıldığı takdirde¹, sonuç rutubeti bakımından uygun olduğu anlaşılır. Bundan sonra iç ve dış tabakalar arasındaki rutubet farkı faktörüne göre uygunluk kontrolüne geçilir.

c) İç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkına göre değerlendirme

$n = 102$, $\Delta u = \% 1,50$, $s = \% 0,54$ ve $r_0 = 0,544$ olduğu takdirde, sonuç rutubeti % 12 den daha düşük olan bu deneme standart $\Delta u'$ değeri (Tablo No. 3) den alınsa % 2,50 olarak alınmalıdır. Böylece,

¹ $z = 1,00$ olduğu takdirde, ölçü değerlerinin % 68,27 si ($u \pm R'$) aralığında kalmakta ve böyle bir kurutma süresi kısa, kurutma kalitesi çok düşük olmaktadır. $z = 3,00$ olduğu takdirde ise, ölçü değerlerinin % 99,73 ü ($u \pm R'$) aralığında bulunmakta ve böyle bir kurutma, kurutma süresi çok uzun, kurutma kalitesi çok yüksek bulunmaktadır.

$$z = \frac{\Delta u' - \bar{\Delta} u}{s} = \frac{2,50 - 1,50}{0,54} = 1,85$$

bulunur.

% 0 ile $\Delta u'$ = % 2,50 arasında kalan (Δu) değerlerinin oranı 0,9678 bulunur (K. GÜRTAN 1974, s. 625, Tablo 35). Böylece, deneme % 95 güvenlikle iç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı faktörü bakımından da uygundur.

d) Deformasyon yüzdesi faktörüne göre değerlendirmeye

$$n = 102, \bar{D} = \% 1,56, s = \% 0,70 \text{ olduğu takdirde,}$$

sonuç rutubeti % 12 den daha düşük olan bu denemede standart D' değeri (Tablo No. 3) den % 3,00 olarak alınırsa,

$$z = \frac{D' - \bar{D}}{s} = \frac{3,00 - 1,56}{0,70} = 2,05$$

bulunur.

% 0 ile D' = % 3,00 arasında kalan (D) değerlerinin oranı 0,9798 bulunur (K. GÜRTAN 1974, s. 625, Tablo 35). Böylece deneme % 95 güvenlikle deformasyon yüzdesi bakımından da uygundur.

Bilindiği gibi uygun kabul edilen denemelerde değişgenlere ait ölçü değerlerinin istenilen standart sınırlar arasında kalan yüzde oranları arttıkça denemenin kalitesi artmaktadır, fakat böylece denemede kurutma süresi de uzamakta ve dolayısıyla kurutma masrafları artarak kurutma ekonomiklikten gittikçe uzaklaşmaktadır. Bu bakımından ve değerlendirmelerde kolaylık ve pratiklik sağlamak için denemeler,

1. Yüksek kaliteli (Çok koruyucu),

2. Kaliteli (koruyucu),

3. Koruyucu olmayan şiddetli

olarak kabul edilmiş ve böylece üç gruba ayrılmıştır. Bu gruplamada kabul edilen kalite faktörleri ile ilgili sınırlar aşağıda belirtilmiştir.

1. Yüksek kaliteli (çok koruyucu) denemeler :

— Kusurlu oranı sıfırdır.

— Sonuç rutubeti testlerinde elde edilen ölçü değerlerinin % 99 ve daha fazlası ($\bar{u} \pm R'$) sınırları arasında kalmaktadır.

— İç ve dış tabakalar arasındaki rutubet farkı testlerinde elde edilen ölçü değerlerinin % 99 ve daha fazlası, standart en büyük rutubet arası olan ($\Delta u'$) den daha küçüktür.

— Deformasyon yüzdesi ölçü değerlerinin % 99 ve daha fazlası, standart en yüksek deformasyon yüzdesi olan (D') değerinden daha küçüktür.

2. Kaliteli (koruyucu) denemeler :

- Kusurlu oranı sıfırdan büyük ve $p = 0$ standart kusurlu oranının örnek sayısına göre değişen üst kontrol sınır değerinden küçüktür.
- Sonuç rutubeti testlerinde elde edilen ölçü değerlerinin % 95 ile % 99 u ($u \pm R'$) sınırları arasında kalmaktadır.
- İç ve dış tabakalar arasındaki rutubet arımı testlerinde elde edilen ölçü değerlerinin % 95 ile % 99 u, standart en büyük rutubet farkı olan ($\Delta u'$) değerinden daha küçüktür.
- Deformasyon yüzdesi testlerinde elde edilen ölçü değerlerinin % 95 ile % 99 u, standart en büyük deformasyon yüzdesi olan (D') değerinden daha küçüktür.

3. Koruyucu olmayan şiddetli denemeler :

- Kusurlu oranı $p = 0$, standart kusurlu oranının örnek sayısına göre değişen üst kontrol sınır değerinden büyütür.

4. ARAŞTIRMA SONUÇLARI

Bu kısımda araştırmaya konu olan en önemli Türkiye Orman Ağacı türlerinden Toros Karaçamı (*P. nigra* var. *pallasiana* Schneid.), Uludağ Göknarı (*A. bornmühlneriana* Mattf.), Toros Sediri (*C. libani* A. Richard), Çoruh Meğesi (*Q. dschorochensis* K. Koch) ve Doğu Kayını (*F. orientalis* Lipsky) kerestelerinin yapılan denemeler ve bu denemeler sırasında inceleme ve gözlemler sonucu ortaya çıkarılan önemli bazı kurutma özellikleri kısaca açıklanmıştır. Ayrıca denemeler ve sonuçları her bir ağaç türü için düzenlenen tablolar içerisinde toplu olarak gösterilmiştir.

4.1. Toros Karaçamı (*P. nigra* var. *pallasiana* Schneid.)

Toros Karaçamının 24 mm ve 48 mm kalınlıktaki toplam 480 m³ deneme kereslesi üzerinde yapılan 24 deneme inceleme, gözlem ve ölçmelerle elde edilen verilerin değerlendirilmesi suretiyle varılan sonuçlar aşağıda özetlenmiştir.

Toros Karaçamı kerestesi oldukça kolay ve çabuk kurumaktadır. Çatlama, şekil değişmesi, sertleşme (kabuklaşma) gibi kurutma kusurlarına karşı fazla hassas değildir, fakat reçine sizması ve renk değişmesi gibi kusurlara karşı, özellikle yüksek sıcaklık derecesi uygulandığı takdirde oldukça hassastır. Bu bakımdan reçine sizması ve renk değişmesinin kusur sayılmadığı hallerde daha başlangıçtan itibaren oldukça şiddetli şartlar altında kurutmak mümkündür.

Toros Karaçamı kerestesinin kurutulmasında uygulanabilecek en yüksek sıcaklık derecelerinin araştırılmasında,

- Tahtalar, yani 24 mm kalınlıktaki kereste üzerinde yapılan denemelerde lîf doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 80°C (176°F), lîf doygunluğu rutubet derecesinin altında ise, 90°C (203°F) sıcaklık derecelerine kadar çıkmış ve kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.

- Kalaslar, yani 48 mm kalınlıktaki kereste üzerinde yapılan denemelerde lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 70°C (158°F), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında ise 85°C (185°F) sıcaklık derecelerine kadar çıkmış ve kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.

Uygulanabilecek en yüksek sıcaklık derecesinin saptanması amacıyla yapılan denemeler ve sonuçları toplu olarak (Tablo No. 4) de verilmiştir. Ancak, tablonun daha kolay anlaşılmasını sağlamak için burada ayrıntılı bir şekilde açıklanması uygun bulunmuştur. Böylece, aynı zamanda düzenleme şekli bakımından bu tabloya benzeyen 9, 14, 19, 24 numaralı tablolarda açıklanmış olmaktadır.

(Tablo No. 4) de yukarıdan aşağıya doğru olan 1 numaralı sütunda deneme numarası, 2 numaralı sütunun birinci kısmında denemenin yapıldığı yer, ikinci kısmında deneme yapılan fırın tipi ve üçüncü kısmında da denemede üzerinde çalışılan kereste miktarı (m^3 olarak) gösterilmiştir. 3 numaralı sütunda deneme uygulanan kurutma programı numarası gösterilmiş olup, araştırmmanın orijinalinde bu programlar verilmiştir. Ancak, araştırmmanın çok kısaltılmış özeti olan bu yazida çok sayıda olan bu programları vermek mümkün olamamıştır. Kurutmada uygulanan sıcaklıkların belirtildiği 4 numaralı sütunun birinci kısmında başlangıç rutubetten lif doygunluğu rutubet derecesine kadar uygulanacak sıcaklık derecesi (T_1), ikinci kısmında ise lif doygunluğu rutubet derecesinin altında uygulanacak sıcaklık derecesi (T_2) gösterilmiştir. Tablonun 6, 7, 8 numaralı sütunlarında sırası ile deneme kerestesinin başlangıç ve sonuç rutubetleri tam kuru özgül ağırlığı ve erişilen sonuç rutubetteki kalınlığı açıklanmıştır. Özgül ağırlık ve kalınlık sütunlarında ayrı ayrı kısımlarda sırası ile aritmetik ortalama, standart sapma, örnek sayısı ve değişim genişliği gösterilmiştir. Tablonun 9 numaralı sütundan ise denemelerin değerlendirilmesinde esas alınan kusurlu oranı esas alınmıştır. Bu sütunun birinci kısmında kusurlu oranı, ikinci kısmında bu oranın standart sapması ve üçüncü kısmında da örnek sayısı belirtilmiştir.

Başlangıç rutubetinden lif doygunluğu rutubet derecesine kadar kurutmada güvenle uygulanabilecek en düşük denge rutubetinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak %10,1 değerinin (kuru termometre sıcaklık derecesi 75°C , (167°F), bağıl nem % 73, psikrometrik fark 7°C uygulandığı) denemede kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 11,3 değerinin (kuru termometre sıcaklık derecesi 65°C (149°F), bağıl nem % 75, psikrometrik fark 6°C uygulandığı) denemede kaliteli bir kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 5).

Lif doygunluğu rutubet derecesinden sonuç rutubete kadar kurutmada, kurutmanın programlanması ve yönetilmesinde esas alınabilecek kurutma meyli değerinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan ve 3,00 ile 3,25 büyülüğündeki kurutma meyli değerlerinin uygulandığı denemelerde yüksek kaliteli, 3,50 ile 3,75 büyülüğündeki kurutma meyli değerlerinin uygulandığı denemelerde kaliteli, 4,00 ile 4,50 büyülüğündeki kurutma meyli değerlerinin uygulandığı denemelerde ise gิดdetli kurutma elde edilmiştir.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10										
ene- me uma- ası	Denemelerin yapıldığı yer, fırın tipi, ke- reste miktarı	Prog- ram Nu- ma- rası	Uygulanan si- caklık	Ku- rut- ma	Kereste Rutubeti	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı	Kereste Kalinlığı	Kusurlu Oranı	Düşün- celer										
			Lif doyg. ru- tubetinin	Mey- li	(%)	(gr/cm³)													
			Üstünde	Altında															
Yer	Fırın tipi	(m²)	(T ₁)	(T ₂)	(TG)	U _a	U _c	\bar{r}_0	s	n	R	\bar{d}	s	n	R	p	s	n	
1	Devrek Kereste Fabrikası Moore Dry Kiln Co.	20	1	60°C 140°F	95°C 203°F	0,85	100,0	8,0	0,548	0,052	60	0,727 0,454	23,98	1,12	60	26,10 21,50	0,04	0,027	50
2		20	2	60°C 140°F	90°C 194°F	0,85	94,0	8,0	0,595	0,075	60	0,792 0,400	24,03	1,11	60	26,10 22,00	0	—	50
3		20	3	75°C 167°F	90°C 194°F	0,85	112,0	8,0	0,541	0,068	60	0,761 0,401	24,24	0,91	60	25,90 22,00	0	—	50
4		20	4	80°C 176°F	90°C 194°F	0,85	88,0	8,0	0,546	0,055	60	0,724 0,428	24,10	0,87	60	26,05 22,10	0,02	0,019	50
5		20	5	70°C 158°F	85°C 185°F	0,85	82,0	10,0	0,541	0,068	60	0,784 0,442	48,60	1,63	60	51,75 44,50	0,04	0,027	50
6		20	6	65°C 149°F	75°C 167°F	0,85	80,0	10,0	0,582	0,082	60	0,804 0,391	49,04	1,99	60	52,70 44,90	0	—	50

Tablo No. 4 : Toros Karaçamı (*P. nigra* var. *pallasiana* Schneid.) kerestesi üzerinde yapılan sıcaklık araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 4 : Untersuchungsergebnisse zulässigen Höchsttemperatur bei der Trocknung von Schwarzkiefer Schnittholz (*Pinus nigra* var. *pallasiana* Schneid.).

Dene-me Numa-rası	Denemelerin yapıldığı yer, Fırın tipi, ke-reste miktarı	Uygulanan program				Kereste rutubeti	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı				Kusurlu orani			Düşün-celer			
		Ker- este mik.	Sıcak- lık	Psikro- metrik fark	Bağıl Denge nem rutb.		U _a	U _e	r ₀	s	n	R	p	s			
		Yer	Fırın tipi	(m ³)	(%)	(%)											
7	Devrek Kereste Fabrikası	Moore Dry Kiln Co.	20	75°C 167°F	5°C 9,0°F	79	12,0	96,0	28,6	0,532	0,118	60	0,796 0,421	0	—	50	24 mm kalın- lıktaki keres- tede
8			20	75°C 167°F	6°C 10,8°F	76	11,0	91,0	27,5	0,545	0,058	60	0,667 0,451	0	—	50	
9			20	75°C 167°F	7°C 12,6°F	73	10,1	89,0	28,0	0,541	0,051	60	0,691 0,419	0,04	0,027	50	
10			20	65°C 149°F	6°C 10,8°F	75	11,3	80,0	28,5	0,536	0,058	60	0,674 0,433	0,02	0,019	50	48 mm kalın- lıktaki keres- tede
11			20	65°C 149°F	5,5°C 9,9°F	76,5	11,8	77,0	29,0	0,533	0,051	60	0,681 0,409	0	—	50	

Tablo No. 5: Toros Karaçamı (*P. nigra* var. *pallasiana* Schneid.) kerestesi üzerinde yapılan lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde uygulanabilecek en düşük dengé rutubet araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 5: Untersuchungsergebnisse der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung oberhalb des Fasersättigungsbereichs von Schwarzkiefer Schnitholz (*P. nigra* var. *pall.* Schn.).

— Kalaslar üzerinde yapılan ve 3,00 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı deneme de yüksek kaliteli, 3,25 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı denemelerde kaliteli, 3,50 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı deneme ise şiddetli kurutma elde edilmiştir.

Koruyucu bir kurutma için uygulanabilecek kurutma meyli değerinin araştırılması denemeleri ve sonuçları (Tablo No. 6) da verilmiştir. Tablonun kolay anlaşılması için burada açıklanmasında fayda vardır. Böylece, benzer şekilde düzenlenenmiş olan 11, 16, 21, 25 numaralı tablolarda açıklanmış olacaktır.

(Tablo No. 6) da yukarıdan aşağıya doğru 1 numaralı sütunda deneme numarası, 2 numaralı sütunda denemein yapıldığı yer, fırın tipi ve denemede kullanılan kereste miktarı gösterilmiştir. 3 numaralı sütunda deneme uygulanan program numarası belirtilmiş olup araştımanın orijinalinde bu programlar ek tablolar halinde verilmiştir. Ancak, araştımanın çok kısaltılmış özeti olan bu yazida bu programların verilmesi mümkün görülmemiştir. Bundan sonra gelen 4, 5 ve 6 numaralı sütunlarda kurutma programının hazırlanmasında esas alınan faktörler, yani sıcaklık derecesi, denge rutubeti yüzdesi ve kurutma meyli değerleridir. Daha sonra 7, 8 ve 9 numaralı sütunlarda deneme kerestesinin bazı özellikleri, yani sırasıyla rutubet durumu, tam kuru özgül ağırlığı ve erişilen sonuç rutubetteki kalınlığı gösterilmiştir. Tabloda 10, 11, 12, 13 ve 14 numaralı sütunlarda ise deneme sonuçları özetlenmiştir. Bilindiği gibi, bir kurutma denemesinin sonuç değerlendirilmesinin yapılmasında esas alınan faktörler, kurutulmuş kerestenin nitel ve nicel özellikleriyle ilgili kalitesini belirten kusurlu oranı, sonuç rutubeti, iç ve dış odun tabakaları arasındaki rutubet farkı ve kerestedeki kurutma gerilmelerinin derecelerini gösteren deformasyon yüzdesidir. Tabloda bu faktörlere alt ilgili istatistik ölçüler yani aritmetik ortalama, standart sapma, örnek sayısı, değişim genişliği ve (z) normal değişken değeri sütunlar kısımlara ayrılarak sırası ile belirtilmiştir. Ayrıca, (z) normal değişken değerine göre ($u \pm R'$) aralığına giren sonuç rutubeti değerlerinin yüzde oranları 11 numaralı sütunun son kısmında, $\Delta u' = \bar{\Delta}u + z_s$ aralığına giren iç ve dış tabakalar arasındaki rutubet farkı yüzde oranları 12 numaralı sütunun son kısmında, $D' = D + z_s$ aralığına giren deformasyon yüzdesi değerlerinin yüzde oranları ise, 13 numaralı sütunun son kısmında verilmiştir. Kurutma denemelerinin süreleri 14 numaralı sütunda gösterilmiş, denemelerle ilgili önemli bazı açıklamalar da 15 numaralı sütunda yapılmıştır.

Buraya kadar yapılan kısa açıklamalardan anlaşılacağı gibi kurutmada kalite isteklerine göre uygulayıcıya yüksek kaliteli, kaliteli yada şiddetli olmak üzere çeşitli şiddetlerde uygulama yapma imkanı sağlama amacı ile çeşitli kurutma programları önermek mümkündür. Ancak, koruyucu bir kurutma için pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve her uygulayıcının kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek bir program önermek de mümkündür. Araştırma sonuçlarına göre Toros Karaçamının 24 mm. ve 48 mm. kalınlıkta kerestesi için bu programlar ana hatları ile şöyledir :

- Tahtalar, yani 24 mm kalınlıkta kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 75°C (167°F) ve denge rutubeti % 10,1 (bağlı nem % 73), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 90°C (194°F) ve ortalama kurutma meyli değeri 3,50 alınmak suretiyle hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 7 ve Resim 10).

Deneme Numarası	Yer	Fırın tipi	Kereste mikt.	Uygulanan Sıcaklık	Lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde uygulanan	Kereste Rutubeti	Tam Kuru Özgül Ağırlık								Kereste Kalınlığı				Kusurlu Oranı				
							Psikrometrik fark				Kurutma Meyli				(gr/cm²)				(mm)				
							Ostünde	Alındı	T ₁	T ₂	Ugl	TG	U ₊	U ₋	r _e	s	n	R	d	s	n	R	P
12			20	7	75°C 167°F	80°C 194°F	8°C 10.8°F	76	11.0	3.00	108.0	8.0	0.560	0.084	60	0.755 0.421	23.86	1.01	60	25.50 21.00	0	—	50
13			20	8	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	3.25	143.0	8.5	0.544	0.045	60	0.717 0.431	24.07	1.09	63	25.85 21.45	0	—	50
14			20	9	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	3.50	100.0	8.5	0.561	0.062	60	0.757 0.391	23.92	0.04	60	26.10 22.10	0.02	0.019	50
15			20	10	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	3.75	80.0	8.5	0.521	0.081	60	0.781 0.397	24.24	1.07	60	26.80 21.85	0.06	0.032	50
16			20	11	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	4.00	70.0	8.0	0.554	0.086	60	0.749 0.401	24.25	0.84	60	25.80 22.15	0.20	0.056	50
17			20	12	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	4.50	100.0	7.0	0.528	0.040	60	0.709 0.408	24.00	1.03	60	25.85 21.50	0.50	0.005	50
18			20	9	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	3.50	96.0	8.0	0.558	0.054	60	0.726 0.462	24.49	0.90	60	25.90 21.90	0	—	50
19			20	9	75°C 107°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	3.50	110.0	8.0	0.528	0.108	60	0.801 0.463	24.10	0.93	60	26.40 22.00	0.02	0.019	50
20			20	9	75°C 167°F	90°C 194°F	6°C 10.8°F	76	11.0	3.50	90.0	8.5	0.544	0.067	60	0.738 0.408	24.54	0.76	60	26.85 23.00	0.04	0.027	50
21			20	13	65°C 149°F	80°C 176°F	5.5°C 9.9°F	76.5	11.8	3.50	70.0	10.0	0.528	0.094	60	0.750 0.416	49.65	1.94	51	54.35 47.10	0.10	0.054	30
22			20	14	65,C 149°F	80°C 176°F	5.5°C 9.9°F	76.5	11.8	3.25	100.0	8.0	0.535	0.068	60	0.788 0.409	49.24	1.41	48	52.00 46.90	0.033	0.032	30
23			29	15	65°C 149°F	80°C 176°F	5.5°C 9.9°F	76.5	11.8	3.00	85.0	8.0	0.528	0.060	60	0.718 0.436	48.98	1.44	60	51.75 46.85	0	—	30
24			20	14	65°C 149°F	80°C 176°F	5.5°C 9.9°F	76.5	11.8	3.25	88.0	8.0	0.550	0.092	60	0.757 0.421	49.09	1.18	60	52.00 47.00	0.02	0.019	50

Table No. 6 : Toros Karaçamı (*P. nigra* var. *pallasiana* Schneld.) kerestesi üzerinde yapılan kurutma meyli araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.
 Tabelle 6 : Untersuchungsergebnisse der zulässigen Trocknungsgefälle bei der Trocknung von Schwarzkiefer Schnitholz (*P. nigra* var. *pallasiana* Schneld.).

TEKNİK KURUTMA ARASTIRMALARI

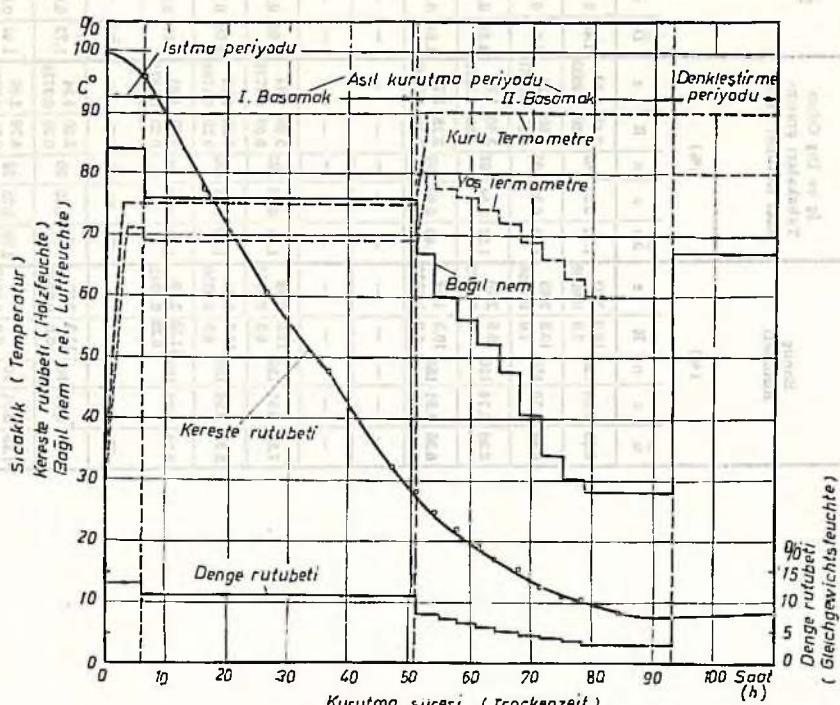
Sayfa 19

Sonuç Rutubeti					İç ve Dış Odun Tabakaları arası- daki Rutubet Farkı					Deformasyon miktarı					Kurutma Süresi (saat)		Düşünceler		
(%)					(%)					(%)									
<u>u</u>	s	n	R	z	<u>Δu</u>	s	n	R	z	<u>Δ</u>	s	n	R	z	Denilenlere ka- dar istitma	Asıl kurutma	Denkleştirme		
8.23	0.66	150	10.0	3.03	1.12	0.53	102	2.45	2.60	1.46	0.54	102	2.70	2.85	2.5	118	17	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.85 %/saat	
			7.0	0.9976				0.20	0.9953				0.42	0.9980					Yüksek kaliteli kabul edilebilir Kurutma hızı : 0.92 %/saat
8.46	0.70	150	10.5	2.85	1.28	0.55	102	2.80	2.21	1.64	0.63	102	3.54	2.16	2.5	146	17	Kaliteli Kurutma hızı : 1.05 %/saat	
			7.0	0.9956				0.25	0.9861				0.45	0.9846					Kaliteli kabul edilebilir Kurutma hızı : 1.02 %/saat
8.38	0.74	150	10.5	2.70	1.50	0.54	102	3.00	1.85	1.56	0.70	102	4.05	2.05	2.5	87	17	Şiddetli Kurutma hızı : 1.03 %/saat	
			6.0	0.9930				0.50	0.9878				0.20	0.9798					Siddetli kabuklaşma nedeniyle Kurutma hızı düğük . 0.80 %/saat
8.35	1.01	150	10.5	1.98	1.45	0.60	102	3.25	1.75	1.84	0.74	102	4.70	1.57	2.5	70	17	Kaliteli Kurutma hızı : 1.11 %/saat	
			6.0	0.9522				0.50	0.9598				0.50	0.9418					Kaliteli Kurutma hızı : 1.14 %/saat
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2.5	60	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2.5	118	—	—	—
7.89	0.96	150	11.0	2.08	1.43	0.55	102	3.00	1.94	1.60	0.70	99	4.00	1.84	2.5	80	17	Kaliteli Kurutma hızı : 1.10 %/saat	
			5.5	0.9624				0.50	0.9738				0.40	0.9671					Siddetli Kurutma hızı : 1.04 %/saat
8.34	0.98	150	10.7	2.24	1.26	0.61	102	3.25	2.03	1.58	0.72	102	4.10	1.97	2.5	98	17	Kaliteli Kurutma hızı : 1.10 %/saat	
			6.0	0.9750				0.25	0.9780				0.45	0.9758					Kaliteli Kurutma hızı : 1.06 %/saat
8.72	0.95	150	11.25	2.10	1.45	0.57	99	3.50	1.84	1.67	0.80	102	4.25	1.66	2.5	75	17	—	
			6.25	0.9642				0.25	0.9671				0.60	0.9515					—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	5	100	34	—	—
8.53	0.99	90	11.5	2.02	1.85	0.85	90	5.20	1.94	1.72	0.69	90	4.25	1.85	5	137	34	Kaliteli Kurutma hızı : 0.69 %/saat	
			6.0	0.9566				0.20	0.9738				0.55	0.9678					Yüksek kaliteli kabul edilebilir Kurutma hızı : 0.60 %/saat
7.85	0.84	90	9.0	2.41	1.70	0.75	90	4.70	2.40	1.40	0.64	90	3.10	2.50	5	128	34	Kaliteli Kurutma hızı : 0.65 %/saat	
			6.0	0.9840				0.20	0.9918				0.00	0.9938					—
8.46	0.95	90	11.0	2.11	1.84	0.83	90	5.00	2.00	1.64	0.60	90	3.25	2.27	5	123	24	—	
			5.5	0.9852				0.20	0.9772				0.40	0.9884					—

Kereste Rutubeti (U)	Kurutma Meyll (TG)	Denge Rutubeti (Ugl)	Kuru Termometre Sıcaklık Derecesi	Yas Termometre Sıcaklık Derecesi	Psikro- metrik Fark	Bağlı Nem			
%		%	C°	F°	C°	F°	C°	F°	%
Baslı. rutb.									
—	—	13,1	75	167	71	159,8	4	7,2	84
—28	—	11,0	75	167	69	156,2	6	10,8	76
28—26	3,55	7,9	90	194	80	176,0	10	18,0	67
26—24	3,50	7,4	90	194	79	174,2	11	19,8	64
24—22	3,50	6,9	90	194	77,5	171,5	12,5	22,5	60
22—20	3,50	6,3	90	194	76	168,8	14	25,2	56
20—18	3,50	5,7	90	194	74	165,2	16	28,8	52
18—16	3,50	5,2	90	194	72	161,6	18	32,4	47
16—14	3,50	4,6	90	194	69	156,2	21	37,8	40,5
14—12	3,50	4,0	90	194	66	150,8	24	43,2	34
12—10	3,50	3,5	90	194	63	145,4	27	48,6	30
10—8	3,33	3,0	90	194	60	140,0	30	54,0	26
8—6	2,70	3,0	90	194	60	140,0	30	54,0	26
6—8	—	7,9	90	194	80	176,0	10	18,0	67

Tablo No 7 : Toros Karaçamı tahtaları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 7 : Trocknungsprogramm für Schwarzkiefern bretter. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.)



Resim 10 : (Tablo no 7) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denemedde kereste rutubetinin gidişi (Kereste kalınlığı 24 mm.).

İld 10 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 7 bei der Trocknung Schwarzkiefern bretter (24 mm. stark).

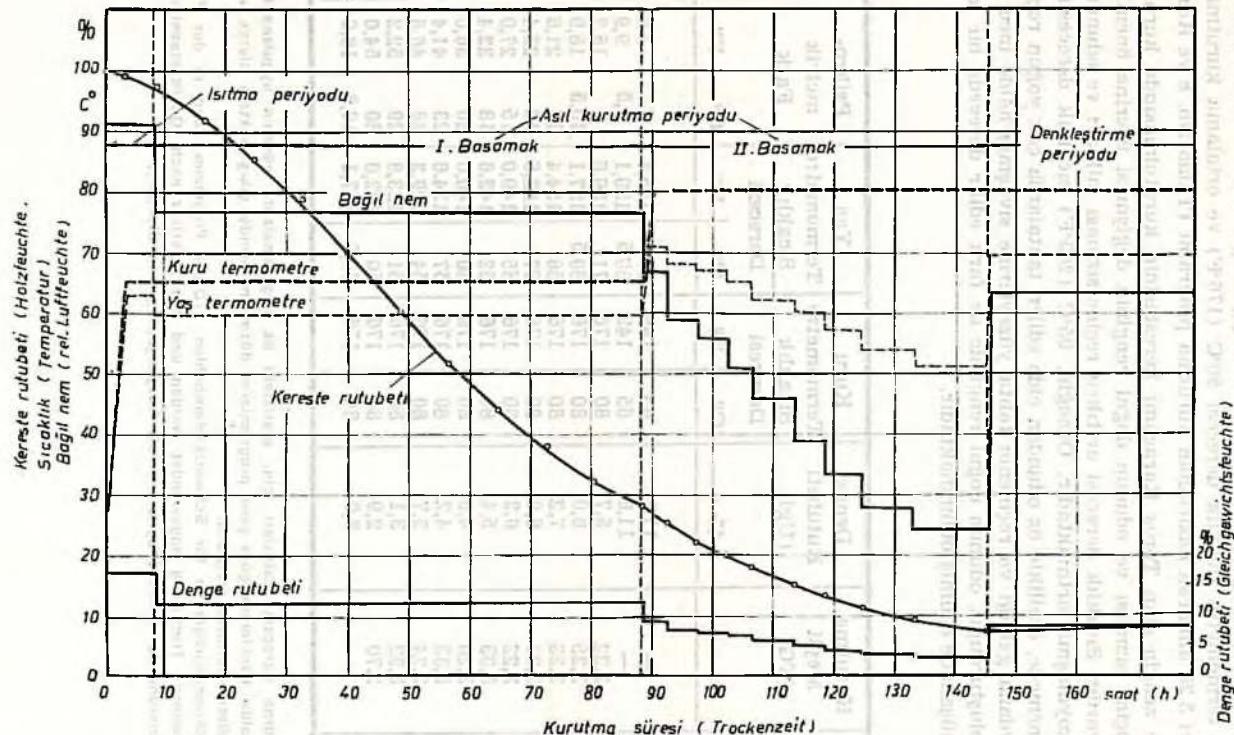
— Kalaslar, yani 48 mm. kalınlıktaki kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 65°C (149°F) ve denge rutubeti % 11,8 (bağlı nem % 76,5), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 80°C (176°F) ve ortalama kurutma meyli değeri 3,25 alınarak hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 8 ve Resim 11).

Reçinece zengin olan Toros Karaçamı kerestesinin kurutulmasında kurutma sıcaklığının reçine sızması ve odunun doğal renginin değişmesi üzerine önemli derecede etkisi vardır. Sıcaklık derecesi arttıkça reçine sızması miktarı ve odunun doğal rengindeki koyulaşma artmaktadır. Örneğin, 95°C (203°F) sıcaklık derecesinin uygulandığı denemede, özellikle öz odundan elde edilen tahtalarda çok yoğun reçine sızmasının meydana geldiği ve reçinenin tahta yüzeylerine sıvılmış halde ince ve sert bir tabaka oluşturduğu, odunun doğal renginde de fark edilir derecede bir koyulaşma olduğu müşahade edilmiş bulunmaktadır.

Kereste Rutubeti (U) %	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ug1) %	Kuru Termometre Sıcaklık Derecesi		Yas Termometre Sıcaklık Derecesi		Psikro- metrik Fark		Bağı Nem %
			C°	F°	C°	F°	C°	F°	
Başl. rutb.	—	—	17,1	65	149	63	145,4	2	3,6
—	—	11,8	65	149	59,5	139,1	5,5	9,9	76,5
28—26	3,22	8,7	80	176	71	159,8	9	16,2	67
26—24	3,25	8,0	80	176	69,5	157,1	10,5	18,9	63,5
24—22	3,33	7,2	80	176	68	154,4	12	21,6	59
22—20	3,23	6,8	80	176	67	152,6	13	23,4	56
20—18	3,22	6,2	80	176	65	149,0	15	27,0	51
18—16	3,33	5,4	80	176	62	143,6	18	32,4	46
16—14	3,26	4,9	80	176	60	140,0	20	36,0	39
14—12	3,33	4,2	80	176	57	134,6	23	41,4	33,5
12—10	3,24	3,7	80	176	54	129,2	26	46,8	28
10—8	3,22	3,1	80	176	51	123,8	29	52,2	24,5
8—6	2,70	2,9	80	176	50	122,0	30	54,0	23
6—8	—	8,0	80	176	69,5	157,1	10,5	18,9	63,5

Tablo No 8: Toros Karaçamı kalasları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 8: Trocknungsprogramm für Schwarzkieferbahlen. (Diese Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.).



Resim 11 : (Tablo no 8) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denemede kereste rutubetinin gidişi (Kereste kalınlığı 48 mm.).

Bild 11 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 7 bei der Trocknung Schwarzkiefernbohlen (48 mm. stark).

4.2. Uludağ Göknarı (A. bornmülleriana Mattf.)

Uludağ göknarının 24 mm ve 48 mm kalınlıktaki toplam 480 m^3 deneme kereslesi üzerinde yapılan 24 denemede, inceleme, gözlem ve ölçmelerle elde edilen verilerin değerlendirilmesi suretiyle varılan sonuçlar aşağıda özetlenmiştir.

Uludağ Göknarı kerestesi Toros Karaçamı gibi oldukça kolay ve çabuk kurumaktadır. Çatlama, şekil değişmesi ve sertleşme hali gibi kurutma kusurlarına karşı fazla meyilli değildir. Isıtma periyodunda yüksek bağıl nem uygulamak kaydı ile Toros Karaçamına nazaran daha şiddetli şartlar altında kurutmak mümkündür.

Kurutmada uygulanabilecek en yüksek sıcaklık derecesinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan denemelerde, $T_1 = 90^\circ\text{C}$ (194°F), $T_2 = 95^\circ\text{C}$ (203°F) sıcaklık derecelerine kadar çıkmış ve kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar üzerinde yapılan denemelerde $T_1 = 75^\circ\text{C}$ (167°F), $T_2 = 85^\circ\text{C}$ (185°F) sıcaklık derecelerine kadar çıkmış ve kaliteli bir kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 9).

Başlangıç rutubetinden lif doygunluğu rutubet derecesine kadar kurutmada güvenle uygulanabilecek en düşük denge rutubetinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 8,7 değerinin ($T_1 = 80^\circ\text{C}$ (176°F)), bağıl nem % 67 ve psikrometrik fark 9°C) uygulandığı denemede şiddetli kurutma elde edilmiştir. Buna karşılık % 9,3 değerinin ($T_1 = 8^\circ\text{C}$ (176°F)), bağıl nem % 71 ve psikrometrik fark 8°C) uygulandığı denemede kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 10,3 değerinin uygulandığı ($T_1 = 70^\circ\text{C}$ (158°F)), bağıl nem % 73, psikrometrik fark 7°C) denemede kaliteli kurutma elde edilmiştir. Sonuçlar toplu halde (Tablo No. 10) da özetlenmiştir.

Lif doygunluğu rutubet derecesinden sonuç rutubetine kadar kurutmada kurutmanın programlanması ve yönetilmesinde esas alınabilecek kurutma meyli değerinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan ve 3,50 büyülüğündeki kurutma meyli değerlerinin uygulandığı denemede yüksek kaliteli, 3,75 ile 3,85 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı denemelerde kaliteli, 4,00 ile 4,25 büyülüğündeki kurutma meyli değerlerinin uygulandığı denemelerde ise şiddetli kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar üzerinde yapılan ve 3,85 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı denemede şiddetli, 3,75 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı denemede kaliteli ve 3,50 büyülüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı denemelerden birinde yüksek kaliteli diğerinde kaliteli bir kurutma elde edilmiştir. Tahta ve kalaslar üzerinde yapılan denemeler ve sonuçları (Tablo No. 11) de gösterilmiştir.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10										
Dene- me uma- rası	Denemelerin ya- pıldığı yer, fırın tipi, kereste mi- ktarı	Prog- ram Nu- ma- rası	Uygulanan si- caklık Lif doyg. ru- tubetinin	Ku- rut- ma Meyli	Kereste Rutubeti (%)	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı (gr/cm ³)	Kereste kalınlığı (mm)	Kusurlu Oranı	Düşün- celer										
	Yer	Fırın tipi	Ke- reste Mik. (m ³)	Üstünde (T ₁)	Altında (T ₂)	(TG)	U _s	U _c	r _o	s	n	R	d	s	n	R	p	s	n
1	Devrek Kereste Fabrikası Moore Dry Kiln Co.	20	1	60°C 140°F	95°C 203°F	0,85	80,0	9,0	0,387	0,079	60	0,558 0,322	24,85	0,78	60	26,15 23,45	0,04	0,027	50
2		20	2	60°C 140°F	90°C 194°F	0,85	90,0	8,5	0,406	0,031	60	0,527 0,359	24,64	0,59	60	25,90 23,96	0	—	50
3		20	3	80°C 176°F	90°C 194°F	0,85	65,0	9,0	0,433	0,063	60	0,623 0,357	23,73	0,94	60	26,50 22,15	0	—	50
4		20	4	85°C 185°F	90°C 194°F	0,85	96,0	8,5	0,405	0,047	60	0,500 0,319	24,87	0,92	60	27,10 23,40	0,04	0,027	50
5		20	5	90°C 194°F	90°C 194°F	0,85	85,0	9,0	0,387	0,045	60	0,547 0,323	24,64	0,53	60	26,50 23,10	0,06	0,032	50
6		20	6	75°C 167°F	85°C 185°F	0,85	63,0	9,0	0,398	0,042	60	0,524 0,319	48,76	1,81	60	51,75 45,00	0,06	0,032	50
7		20	7	70°C 158°F	80°C 176°F	0,85	68,0	8,5	0,412	0,047	60	0,570 0,353	50,10	2,42	60	55,10 46,00	0	—	50

24 mm
kalınlık-
taki ke-
restede48 mm
kalınlık-
taki
keres-
tede

Tablo No. 10 : Uludağ Gökhan (A. bornmülleriana Matt.) kerestesi, Üzerinde yapılan III doygunluğu rutubet derecesinin Üstünde uygulanabilecek en düşük denge rutubeti arasındaki denemeleri ve toplu sonuçları.

10 : Untersuchungsergebnisse der minimalen Gleichgewichtsschüttung bei der Trocknung oberhalb des Fasersättigungsbereichs von Born-müllersannenschnitzholz (A. bornmülleriana Matt.).

1	2	3	4	5	6	7									
Dene menin yapıldığı yer, Firin tipi, ke- reste miktarı	Uygulanan Program	Kereste rutubeti	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı (gr/cm ³)	Kusurlu orani	Düşün- ceker										
Firin tipi	Sıcak- lik reste mik.	Psiko- metrik nem fark	Bağlı Denge rutub. (%)	U _s	U _e	\bar{r}_0	s	n	R	P	s	n			
Yer	(m ³)		(%)												
Devrek Kereste Fabrikası	Moore Dry Kırı Co.														
8	20	80°C 176°F	7,0°C 12,6°F	74	9,9	80,0	30,0	0,409	0,033	61	0,463 0,250	0	—	50	24 mm kalın- liktaşı keres- tede
9	20	80°C 176°F	8,0°C 14,4°F	71	9,3	74,0	32,0	0,391	0,039	60	0,469 0,297	0,04	0,027	50	
0	26	80°C 176°F	9,0°C 16,2°F	67	8,7	92,0	32,0	0,409	0,047	60	0,527 0,329	0,12	0,043	50	
1	20	70°C 158°F	7,0°C 12,6°F	73	10,3	76,0	33,0	0,402	0,032	60	0,543 0,341	0,02	0,019	50	43 mm kalın- liktaşı keres- tede
2	20	70°C 158°F	6,5°C 11,7°F	74,5	10,7	81,0	33,0	0,417	0,046	60	0,570 0,353	0	—	50	

FİLMZAN KANTASI

Deneme Numarası	pi ve kereste miktarı		Lif doyg. rutb. derecesinin üstünde uygulanan		Lif doyg. rutb. derecesinin altında uygulanan		Kereste Kalınlığı		Kusurlu Oranı															
	Yer	Fırın Tipi	Kereste miktarı	Lif doyg. rutb. derecesinin		Psikrometrik fark	Bağıl nem %	Denge rutb. %	Kurutma Meyli	Tam Kuru Özgül Ağırlık		(mm)	p	s	n									
				Üstünde	Altında					T ₁	T ₂													
13			m ³	20	8	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	3.50	11.0	8.5	0.409	0.049	60	0.589 0.296	24.76	0.72	60	26.10 23.40	0	—	50
14				20	9	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	3.75	105.0	8.0	0.403	0.069	60	0.599 0.216	24.17	1.03	60	26.75 22.00	0	—	50
15				20	10	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	4.00	60.0	7.5	0.419	0.043	60	0.600 0.353	24.50	1.40	60	26.40 21.90	0.04	0.027	50
16				20	11	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	4.25	85.0	7.0	0.429	0.068	60	0.603 0.299	24.80	0.67	60	26.15 22.90	0.12	0.045	50
17				20	12	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	3.85	117.0	7.5	0.429	0.046	60	0.554 0.348	24.91	0.71	60	26.10 23.45	0.02	0.019	50
18				20	12	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	3.85	88.0	8.0	0.405	0.046	60	0.524 0.322	24.24	1.20	60	27.70 22.10	0	—	50
19				20	12	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	3.85	83.0	8.0	0.442	0.062	60	0.599 0.320	24.40	0.67	60	25.45 22.95	0	—	50
20				20	12	80°C 176°F	90°C 194°F	7	74	9.9	3.85	125.0	8.0	0.445	0.069	60	0.603 0.353	24.60	0.82	60	26.45 22.90	0.02	0.019	50
21				20	13	70°C 158°F	80°C 176°F	6.5	74.5	10.7	3.85	96.0	9.0	0.421	0.050	60	0.589 0.256	49.22	1.55	60	53.05 46.60	0.133	0.081	30
22				20	14	70°C 158°F	80°C 176°F	6.5	74.5	10.7	3.75	77.5	8.5	0.429	0.060	60	0.675 0.273	49.45	1.63	60	55.60 46.10	0.086	0.045	30
23				20	15	70°C 158°F	80°C 176°F	6.5	74.5	10.7	3.50	88.0	8.0	0.420	0.070	60	0.823 0.311	49.08	1.97	60	52.50 45.75	0	—	30
24				20	15	70°C 158°F	80°C 176°F	6.5	74.5	10.7	3.50	102.5	8.0	0.426	0.045	60	0.603 0.341	49.34	1.44	60	52.50 46.00	0.033	0.032	30

Tablo No. 11 : Uludağ Göknarı (*A. bornmuelleriana* Mattt.) kerestesi üzerinde yapılan kurutma meyli araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

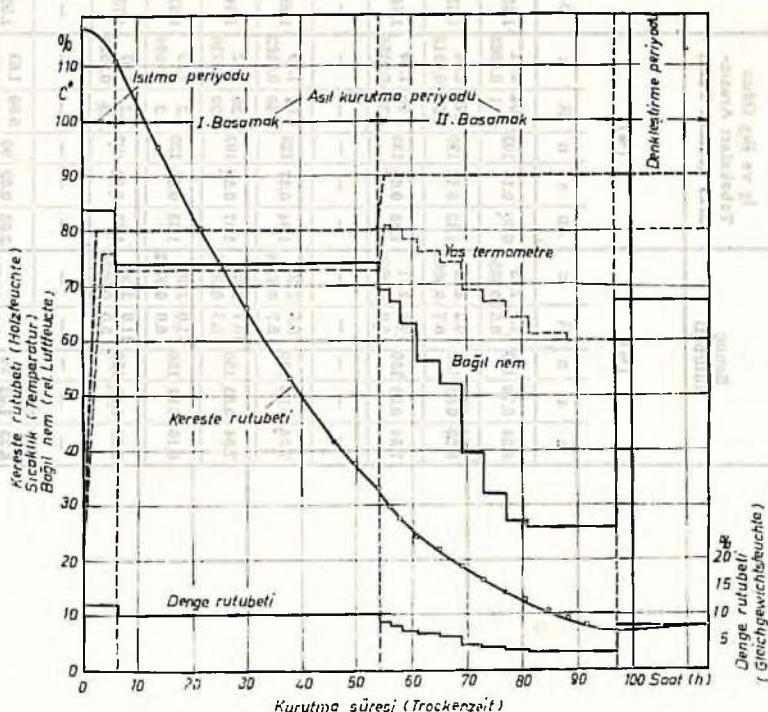
Tabelle 11 : Untersuchungsergebnisse der zulaessigen Trocknungsgeschaeße bei der Trocknung von Bornmüllerestannenschnitthoz (*A. bornmuelleriana* Mattt.).

Sonuç Rutubeti (%)					İç ve Dış Odun Tabakaları Arasındaki Rutubet Farkı (%)					Deformasyon miktarı (%)					Kurutma Süresi (saat)			Dügünceler		
\bar{u}	s	n	R	z	$\bar{A}u$	s	n	R	z	\bar{D}	s	n	R	z	Derejeli kurutma hızı	Aralık kurutma hızı	Dekleştirmeye hızı			
8.38	0.70	150	11.0 6.5	2.85 0.9858	0.90	0.55	102	2.64 0.11	2.91 0.9982	1.48	0.61	120	3.45 0.45	2.49 0.9936	2.5	82	17	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 1.10 %/saat		
8.20	0.86	150	10.2 0.7	2.33 0.9802	1.42	0.52	120	2.75 0.50	2.08 0.9812	1.83	0.70	120	3.80 0.80	1.98 0.9750	2.5	80	17	Kaliteli ve oldukça yüksek koruyucu Kurutma hızı : 1.21 %/saat		
7.34	0.95	150	10.5 5.0	2.11 0.9652	1.48	0.60	120	3.80 0.30	1.70 0.9554	1.74	0.87	120	6.35 0.60	1.45 0.9265	2.5	56	17	Kurutma hızı : 1.95 %/saat		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2.5	83	17	Siddetli Kurutma hızı : 0.94 %/saat		
7.38	0.88	150	9.5 5.7	2.28 0.9774	1.34	0.67	120	4.00 0.40	1.73 0.9582	1.69	0.75	120	3.82 0.78	1.77 0.9509	2.5	91	17	Kaliteli Kurutma hızı : 1.20 %/saat		
7.84	0.85	150	10.7 5.7	2.35 0.9812	1.37	0.59	102	3.20 0.20	1.92 0.9726	1.64	0.72	120	4.33 0.60	1.88 0.9609	2.5	69.5	17	Kaliteli ve oldukça yüksek koruyucu Kurutma hızı : 1.15 %/saat		
8.10	0.91	150	11.0 6.0	2.20 0.9722	1.33	0.64	120	3.2 0.2	1.83 0.9664	1.53	0.87	120	4.75 0.35	1.69 0.9545	2.5	66	17	Kaliteli Kurutma hızı : 1.13 %/saat		
8.00	0.96	150	11.0 5.0	2.08 0.9624	1.53	0.58	102	3.2 0.2	1.67 0.9525	1.73	0.78	90	6.00 0.60	1.63 0.9484	2.5	92	17	Kaliteli kabul edilebilir Kurutma hızı : 1.27 %/saat		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	5	122	34	Siddetli Kurutma hızı : 0.71 %/saat		
8.25	1.02	90	11.0 6.0	1.95 0.9500	2.05	0.89	90	5.00 0.50	1.63 0.9484	1.95	0.66	90	3.77 0.64	1.57 0.9406	5	103	34	Kaliteli kabul edilebilir. Kurutma hızı : 0.87 %/saat		
7.94	0.78	00	10.0 6.0	2.56 0.9896	1.42	0.72	120	4.75 0.50	2.89 0.9881	1.68	0.56	90	3.00 0.90	2.36 0.9909	5	115	34	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.76 %/saat		
7.96	0.89	90	10.0 5.5	2.25 0.9756	2.06	0.67	90	4.70 0.70	1.68 0.9515	1.88	0.62	90	3.69 0.81	1.80 0.9641	5	114	34	Kaliteli Kurutma hızı : 0.82 %/saat		

Kereste Rutubeti (U)	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ugl)	Kuru Termometre Sıcaklık Derecesi	Yağ Termometre Sıcaklık Derecesi	Psikro- metrik Fark	Bağıl Nem		
%		%	C°	F°	C°	F°	C°	%
Başlı. rutb.								
—	—	—	12,8	80	76	168,8	4	7,2
-34	—	9,9	80	176	73	163,4	7	12,6
34-32	3,85	8,8	90	194	81,5	178,7	8,5	15,3
32-30	3,81	8,4	90	194	81	177,8	9	16,2
30-28	3,80	7,9	90	194	80	176,0	10	18,0
28-26	3,89	7,2	90	194	78,5	173,3	11,5	20,7
26-24	3,82	6,8	90	194	77,5	171,5	12,5	22,5
24-22	3,80	6,3	90	194	76	168,8	14	25,2
22-20	3,86	5,7	90	194	74	165,2	16	28,8
20-18	3,85	5,2	90	194	72	161,6	18	32,4
18-16	3,91	4,6	90	194	69	156,2	21	37,8
16-14	3,81	4,2	90	194	67	152,6	23	41,4
14-12	3,78	3,7	90	194	64	147,2	26	46,8
12-10	3,85	3,1	90	194	61	141,8	29	52,2
10-8	3,33	3,0	90	194	60	140,0	30	54,0
8-6	2,67	3,0	90	194	60	140,0	30	54,0
6-8	—	7,9	90	194	80	176	10	18,0

Tablo No 12 : Uludağ Göknarı tahtaları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 12 : Trocknungsprogramm für Bornmüllerstannenbretter. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.)



Resim 12 : (Tablo No. 12) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denemede kereste rutubetinin gidiş (Kereste kalınlığı 24 mm.).

Bild 12 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 12 bei der Trocknung Bornmüllerstannenbretter

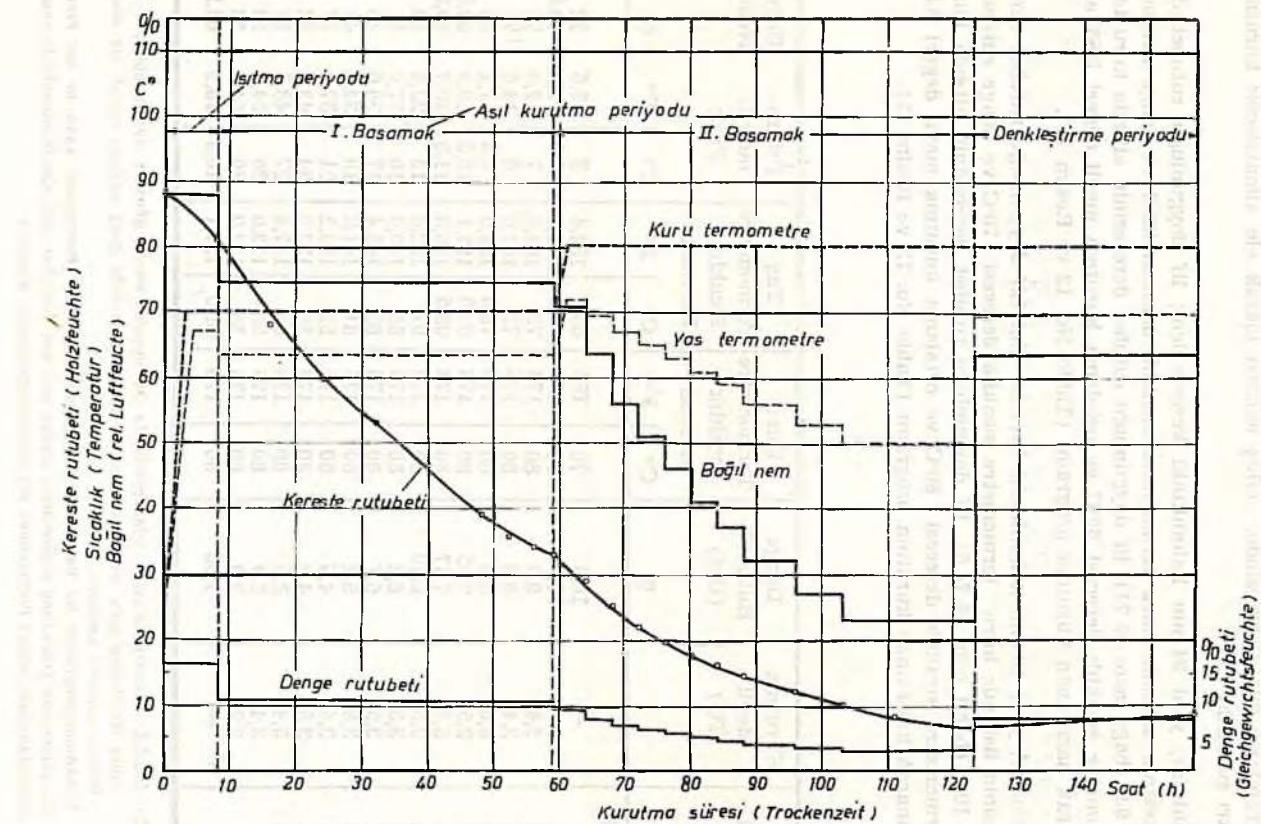
(Tablo No. 11) in tetkikinden de anlaşılabileceği gibi, kalite isteklerine göre çeşitli programlar uygulamak mümkündür. Ancak, koruyucu bir kurutma için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kurutmadaki kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde, çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programları şunlardır :

- Tahtalar, yani 24 mm kalınlıktaki kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 80°C ve denge rutubeti % 9,9 (bağlı nem % 74), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 90°C ve ortalama kurutma meyli değeri 3,85 alınamak hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 12 ve Resim 12).
- Kalaslar, yani 48 mm kalınlıktaki kereste içini lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 70°C ve denge rutubeti % 10,7 (bağlı nem % 74,5), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 80°C ve ortalama kurutma meyli değeri 3,50 alınamak hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 13 ve Resim 13).

Kereste Rutubeti (U)	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ugl)	Kuru Termometre Sıcaklıklık Derecesi		Yağ Termometre Sıcaklıklık Derecesi		Psikro- metrik Fark		Bağlı Nem %
			C°	F°	C°	F°	C°	F°	
Başı. rutb.	%	%							
—	—	16,8	70	158	63	154,4	2	3,6	92
—34	—	10,8	70	158	63,5	146,3	6,5	11,7	74,5
34-32	3,43	9,9	30	176	73	163,3	7	12,6	74
32-30	3,44	9,3	30	176	72	161,6	8	14,4	71
30-28	3,53	8,4	30	176	70,5	153,9	9,5	17,1	66
28-26	3,52	7,95	30	176	69,5	157,1	10,5	18,9	63,5
26-24	3,50	7,47	30	176	68,5	155,3	11,5	20,7	60,5
24-22	3,52	6,80	30	176	67	152,6	13	22,4	56
22-20	3,50	6,2	30	176	65	149,0	15	27,0	51
20-18	3,50	5,7	30	176	63	145,4	17	30,0	46
18-16	3,50	5,2	30	176	61	141,8	19	34,2	41
16-14	3,48	4,6	30	176	59	138,2	21	37,8	37
14-12	3,50	4,0	30	176	56	132,8	24	43,2	32
12-10	3,43	3,5	30	176	53	127,4	27	48,6	27
10-8	3,44	2,9	30	176	50	122,0	30	54,0	23
8-6	2,76	2,9	30	176	50	122,0	30	54,0	23
6-8	—	7,95	30	176	69,5	157,1	10,5	18,9	63,5

Tablo No. 13 : Uludağ Göknarı telosları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 13 : Trocknungsprogramm für Bornmüllerstönenbohlen. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.).



Resim 13 : (Tablo No. 13) te verilen kurutma programının bir deneme uygulanışı ve bu denemede kereste rutubetinin gidişi (Kereste kalınlığı 48 mm.).

Bild 13 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 13 bei der Trocknung Bornmüllerstannenbohlen (48 mm. stark).

4.3. Toros Sediri (C. libani A. Richard)

Toros Sedirinin 24 mm ve 48 mm kalınlıktaki toplam 54 m³ deneme kerestesi üzerinde yapılan 27 denemede, gözlem ve ölçmelerle elde edilen verilerin değerlendirilmesi suretiyle varılan sonuçlar aşağıda özetlenmiştir.

Toros Sediri kerestesi Toros Karaçamı ve Uludağ Göknarı gibi oldukça kolay ve çabuk kurumaktadır. Çatlama, şekil değişmesi ve kabuklaşma gibi kurutma kusurlarına karşı fazla hassas değildir. Fakat, reçine sızması renk değişmesi gibi kusurlara karşı, özellikle yüksek sıcaklık dereceleri uygulandığı takdirde oldukça hassastır. Bu bakımından reçine sızmasının ve renk değişmesinin kusur sayılmadığı hallerde daha başlangıçtan itibaren oldukça şiddetli şartlar altında kurutma mümkündür.

Toros Sediri kerestesinin kurutulmasında uygulanabilecek en yüksek sıcaklık derecesinin araştırılmasında,

- Tahtalar, yanı 24 mm kalınlıktaki kereste üzerinde yapılan denemede, lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 90°C (194°F), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında 95°C (203°F) sıcaklık derecelerine kadar çıkmış ve kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar, yanı 48 mm kalınlıktaki kereste üzerinde denemelerde, lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 70°C (158°F), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında 80°C (176°F) sıcaklık derecelerine kadar çıkmış ve yüksek kaliteli bir kurutma elde edilmiştir. Lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 80°C (176°F) sıcaklık derecesine kadar çıkan bir deneme elde edilen verilerin şiddetli kurutmayı ifade ettiği görülmüştür (Tablo No. 14).

Başlangıç rutubetinden lif doygunluğu rutubet derecesine kadar kurutmada, güvenle uygulanabilecek en düşük denge rutubetinin araştırılmasında,

- Tahtalar, üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 9,5 değerinin (kuru termometre sıcaklık derecesi 75°C (167°F), bağıl nem % 69, psikrometrik fark 8°C) uygulandığı deneme siddetli kurutma elde edilmiştir. Buna karşılık % 10,1 değerinin uygulandığı (kuru termometre sıcaklık derecesi 75°C (167°F), bağıl nem % 73, psikrometrik fark 7°C) deneme yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 10,7 değerinin (kuru termometre sıcaklık derecesi 70°C (158°F), bağıl nem % 74,5, psikrometrik fark 5,6°C) uygulandığı deneme kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 15).

Lif doygunluğu rutubet derecesinden sonuç rutubete kadar kurutmada, kurutmanın programlandırılması ve yönetilmesinde esas alınabilecek kurutma meyli değerinin araştırılması,

- Tahtalar üzerinde yapılan 3,25 büyülüğündeki kurutma meylinin uygulandığı deneme siddetli, 3,50 ile 3,75 büyülüğündeki kurutma meyillerinin uygulandığı denemelerde kaliteli, 4,00 ile 4,25 büyülüğündeki kurutma meyillerinin uygulandığı denemelerde ise siddetli kurutma elde edilmiştir.
- Kalaslar üzerinde yapılan ve 3,75 büyülüğündeki kurutma meylinin uygulandığı deneme siddetli, 3,25 ile 3,50 büyülüğündeki kurutma meyillerinin uygulandığı denemelerde kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 16).

Deneme no Numa- rası	Denemelerin ya- pıldığı yer, fırın tipi, kereste mik- tarı, keres- te		Prog- ram Nu- ma- rası	Uygulanan sıcaklı Lif doyg. ru- tubetinin		Ku- rutm Meyh %	Kereste Rutubeti %	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı (gr/cm³)				Kereste kalınlığı			Kusurlu oranı			Düşün- celer	
	Fırın tipi	Mik. (m³)		Ostünde	Altında							d	s	n	R	p	s		
				(T ₁)	(T ₂)	(TG)	U _a	U _e	r ₀	s	n	R	d	s	n	R	p		
1	İ. Ü. Orman Fakültesi Hildebrand "ED '74 MK"	2	1	60°C 140°F	95°C 203°F	0,85	85,0	8,00	0,437	0,039	50	0,599 0,357	24,85	0,87	50	27,10 23,20	0,05 0,048	20	24 mm kalınlık- taki kereste- de
2		2	2	60°C 140°F	90°C 194°F	0,85	102,0	7,50	6,467	0,034	30	0,600 0,311	25,40	0,63	31	27,00 24,40	0	—	
3		2	3	70°C 153°F	90°C 194°F	0,85	93,0	8,00	0,464	0,044	50	0,623 0,343	25,24	0,57	50	27,00 24,00	0	—	
4		2	4	80°C 176°F	90°C 194°F	0,85	87,0	8,50	0,459	0,040	26	0,570 0,404	25,11	1,30	40	27,00 22,10	0,05 0,048	20	
5		2	5	90°C 194°F	90°C 194°F	0,85	80,0	8,00	0,437	0,047	50	0,603 0,351	25,24	0,47	50	26,50 24,00	0,10 0,061	20	
6		2	6	60°C 140°F	85°C 185°F	0,85	94,0	6,50	0,465	0,043	50	0,615 0,393	50,77	1,55	50	54,35 43,00	0,10 0,061	20	
7		2	7	70°C 153°F	80°C 176°F	0,85	76,0	8,50	0,453	0,030	28	0,523 0,385	50,27	0,88	30	53,85 43,05	0	—	48 mm kalınlık- taki kereste- de
8		2	8	80°C 176°F	80°C 176°F	0,85	74,0	8,00	0,476	0,054	30	0,572 0,340	50,71	1,27	30	52,90 47,65	0,15 0,079	20	
9		2	9	50°C 122°F	60°C 140°F	0,85	95,0	8,50	0,474	0,075	30	0,652 0,303	50,24	1,19	30	53,95 47,85	0	—	20

Tablo No. 14: Toros Sediri (*Cedrus libani A. Richard.*) kerestesi üzerinde yapılan sıcaklık araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 14: Untersuchungsergebnisse der zulaessigen Höchsttemperatur bei der Trocknung von Libanenzeder (*C. libani A. Richard.*).

bio No. 15 : Toros Sadies (Cedrus libani A. Richard) kerestesi üzerinde yapılan, ift doygunluğu rutubet dercesinin Üstünde uygulanabilecek en düşük denge rutubeti araştırması ve toplu sonucu.

15 : Untersuchungsergebnisse der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung oberhalb Fasersättigungsbereichs vor Libanon. zoder (C. libani A. Richard).

Deneçinin yapıldığı yer, Fırın tipi, Kereste miktarı Yer Fırın tipi (m³)	Uygulanan program Sıcaklık farkı (%)	Kereste rutubeti (%)	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı (gr/cm³)	Kusurlu oranı	Düşünçeler
2	3	4	5	6	7
i. Ü. Orman Fakültesi					
Hildebrand "HD 74 MK"					
2	75°C 167°F	6°C 10,8°F	76 11,0	92 22,5	0,471 3,039
2	75°C 167°F	7°C 12,6°F	73 10,1	89 21,5	0,448 0,045
2	75°C 167°F	8°C 14,4°F	69 9,5	104 22,0	0,457 0,050
2	70°C 158°F	6,5°C 11,7°F	74,5 10,7	72 24,0	0,465 0,049
2	70°C 158°F	6°C 10,8°F	76 11,1	83 0,474	0,071 33 0,621 0,314

RAMAZAN KANTAY

Deneme Numarası	Yer	Firm tipi Kereste mikt.	Kereste mikt.	pi ve kereste miktari	Lif doyg. rutb. derecesinin Üstünde	Program Numarası	tubet derecesinin üstünde uygulanen	Kurutma Meyli								Tam Kuru Özgül Ağırlık				Kereste Kalinlığı				Kusurlu Oranı					
								Psikrometrik fark	Bağlı nem %	Den- ge rutb. %	Kurutma TG	U.	U.	\bar{r}_o	s	n	R	(gr/cm ²)				(mm)							
																		d	s	n	R	p	s	n					
15		2	10	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	3.50	116.0	7.50	0.492	0.050	40	0.688 0.367	25.24	1.10	43	27.50 23.35	0	—	20					
16		2	11	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	3.75	129.0	7.50	0.473	0.053	27	0.573 0.300	24.98	1.27	40	26.40 23.00	0	—	20					
17		2	12	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	4.00	104.0	7.50	0.406	0.065	30	0.559 0.371	25.21	1.31	48	27.70 22.05	0.10	0.061	20					
18		2	13	75°C 167°F	80°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	4.25	102.0	8.50	0.478	0.094	40	0.547 0.254	25.34	1.08	46	27.15 23.00	0.25	—	20					
19		2	14	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	3.25	96.0	8.00	0.483	0.052	40	0.605 0.395	24.94	1.36	52	27.10 22.80	0	—	20					
20		2	11	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	3.75	118.0	7.50	0.406	0.040	40	0.052 0.350	25.23	0.52	40	28.00 22.50	0.10	0.061	20					
21		2	11	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	3.75	104.0	8.50	0.460	0.024	25	0.528 0.412	25.62	1.34	40	27.70 22.86	0	—	20					
22		2	11	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.6°F	73	10.1	3.75	88.0	8.00	0.475	0.054	40	0.663 0.361	24.70	1.36	40	27.20 22.20	0.05	0.048	20					
23		2	10	75°C 167°F	90°C 194°F			7°C 12.5°F	73	10.1	3.50	103.0	8.50	0.478	0.090	40	0.640 0.375	24.49	1.10	60	26.50 22.50	0	—	20					
24		2	15	70°C 158°F	80°C 176°F			6°C 10.8°F	76	11.1	3.50	98.0	8.0	0.473	0.032	30	0.584 0.368	49.25	2.04	40	52.90 45.90	0.10	0.061	20					
25		2	16	70°C 158°F	80°C 176°F			6°C 10.8°F	76	11.1	3.75	90.0	8.5	0.476	0.100	40	0.664 0.296	49.30	2.05	60	52.90 46.00	0.30	—	20					
26		2	17	70°C 158°F	80°C 176°F			6°C 10.8°F	76	11.1	3.25	106.5	8.0	0.482	0.051	28	0.591 0.305	49.50	1.42	30	52.00 47.00	0	—	20					
27		2	17	70°C 158°F	80°C 176°F			6°C 10.8°F	76	11.1	3.25	104.0	8.0	0.482	0.045	30	0.600 0.410	50.50	1.47	40	55.00 47.65	0.05	0.048	20					

Tablo No. 16 : Toros Sediri (C. libani A. Richard) kerestesi üzerinde yapılan kurutma meyli araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 16 : Untersuchungsergebnisse der zulässigen Trocknungsgefälle bei der Trocknung von Libanenzeder (C. libani A. Richard).

TEKNİK KURUTMA ARASTIRMALARI

135

Sonuç Rutubeti					İç ve Dış Odun Tabakaları arasındaki Rutubet Farkı					Deformasyon miktarı					Kurutma Süresi (saat)			Düşünceler			
(%)					(%)					(%)					Dərinlərə kürdər isıtma	Aşıl kurutma	Dənkləşirme				
\bar{u}	s	n	R	z	$\Delta\bar{u}$	s	n	R	z	\bar{D}	s	n	R	z							
7.32	0.90	60	10.00	2.22	1.26	0.48	60	2.62	2.50	1.91	0.59	60	4.33	1.85	2.5	52.5	17	Oldukça yüksek kaliteli Kurutma hızı: 2.08 %/saat			
			5.83	0.9730				0.37	0.9851				0.98	0.9678					Kaliteli Kurutma hızı: 2.17 %/saat		
7.66	0.96	60	10.24	2.08	1.18	0.69	60	3.40	1.91	2.05	0.57	60	3.62	1.67	2.5	56	17	Siddetli Kurutma hızı: 1.97 %/saat			
			5.20	0.9024				0.24	0.9719				1.22	0.9525					Çok siddetli Kurutma hızı: 2.28 %/saat		
7.66	1.03	60	10.50	1.94	1.32	0.59	60	3.62	2.00	2.05	0.68	60	4.90	1.40	2.5	49	17	Yüksek kaliteli Kurutma hızı: 1.59 %/saat			
			5.49	0.9470				0.40	0.9772				1.10	0.9192					Kaliteli Kurutma hızı: 2.12 %/saat		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2.5	41	17	Oldukça yüksek kaliteli Kurutma hızı düşük, 1.90 %/saat			
7.73	0.80	60	10.08	2.33	0.91	0.59	54	2.66	2.69	1.52	0.81	60	3.00	2.25	2.5	55	17	Kaliteli Kurutma hızı: 1.86 %/saat			
			6.15	0.9901				0.06	0.9964				0.54	0.9875					Siddetli Kurutma hızı: 0.97 %/saat		
7.21	0.90	60	9.15	2.04	1.15	0.66	42	2.81	2.00	1.93	0.85	54	3.73	1.65	2.5	52	17	Kaliteli Kurutma hızı: 1.73 %/saat			
			4.92	0.9586				0.14	0.9773				0.85	0.9505					Çok siddetli Kurutma hızı: 2.28 %/saat		
8.61	0.89	60	10.54	2.24	1.27	0.56	45	3.11	2.20	1.88	0.59	60	3.12	1.90	2.5	50	17	Oldukça yüksek kaliteli Kurutma hızı: 1.59 %/saat			
			7.03	0.9750				0.20	0.9861				0.64	0.9713					Kaliteli Kurutma hızı: 2.12 %/saat		
7.05	0.07	59	10.36	2.29	1.08	0.61	51	2.69	2.69	1.87	0.62	60	3.26	1.82	2.5	43	17	Oldukça yüksek kaliteli Kurutma hızı: 1.86 %/saat			
			6.00	0.9780				0.25	0.9909				1.00	0.9656					Siddetli Kurutma hızı: 0.97 %/saat		
8.43	0.76	60	10.84	2.63	0.85	0.56	42	2.00	2.94	1.75	0.58	54	2.98	2.10	2.5	47	17	Yüksek kaliteli suylır Kurutma hızı: 2.00 %/saat			
			6.90	0.9916				0.11	0.9904				0.55	0.9840					Çok siddetli Kurutma hızı: 2.28 %/saat		
8.22	0.97	60	11.50	2.08	2.13	0.67	45	4.38	2.04	1.87	0.68	45	4.48	1.60	5	76	34	Kaliteli Kurutma hızı: 1.73 %/saat			
			6.00	0.9006				1.17	0.9703				0.65	0.9515					Siddetli Kurutma hızı: 0.97 %/saat		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	5	84	34	Oldukça yüksek kaliteli Kurutma hızı: 1.02 %/saat			
8.41	0.80	60	11.00	2.50	1.70	0.78	45	3.08	2.31	1.84	0.55	45	3.71	2.10	5	108	34	Kaliteli Kurutma hızı: 1.16 %/saat			
			7.00	0.9876				0.46	0.9896				0.85	0.9921					Çok siddetli Kurutma hızı: 2.28 %/saat		
8.11	0.87	60	11.67	2.30	2.14	0.67	45	4.70	2.03	1.92	0.64	45	4.06	1.69	5	83	34	Oldukça yüksek kaliteli Kurutma hızı: 1.02 %/saat			
			0.75	0.9786				1.28	0.9788				1.07	0.9545					Kaliteli Kurutma hızı: 1.16 %/saat		

Kereste Rutubeti (U) %	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ug%) %	Kuru Termometre Sıcaklık Derecesi C°	Yag Termometre Sıcaklık Derecesi C°	Psikro- metrik Fark C°	Bağıl Nem %
Baslı. rutb.	—	13,1	75	167	71	159,8
—21	—	10,1	75	167	68	154,4
21—19	3,50	6,00	90	194	75	167,0
19—17	3,49	5,45	90	194	73	163,4
17—15	3,54	4,80	90	194	70	158,0
15—13	3,57	4,20	90	194	67	152,6
13—11	3,51	3,70	90	194	64	147,2
11—9	3,50	3,14	90	194	61	141,8
9—6	3,50	2,57	90	194	58	136,4
6—8	—	7,90	90	194	80	176,0
					10	18,0
						67

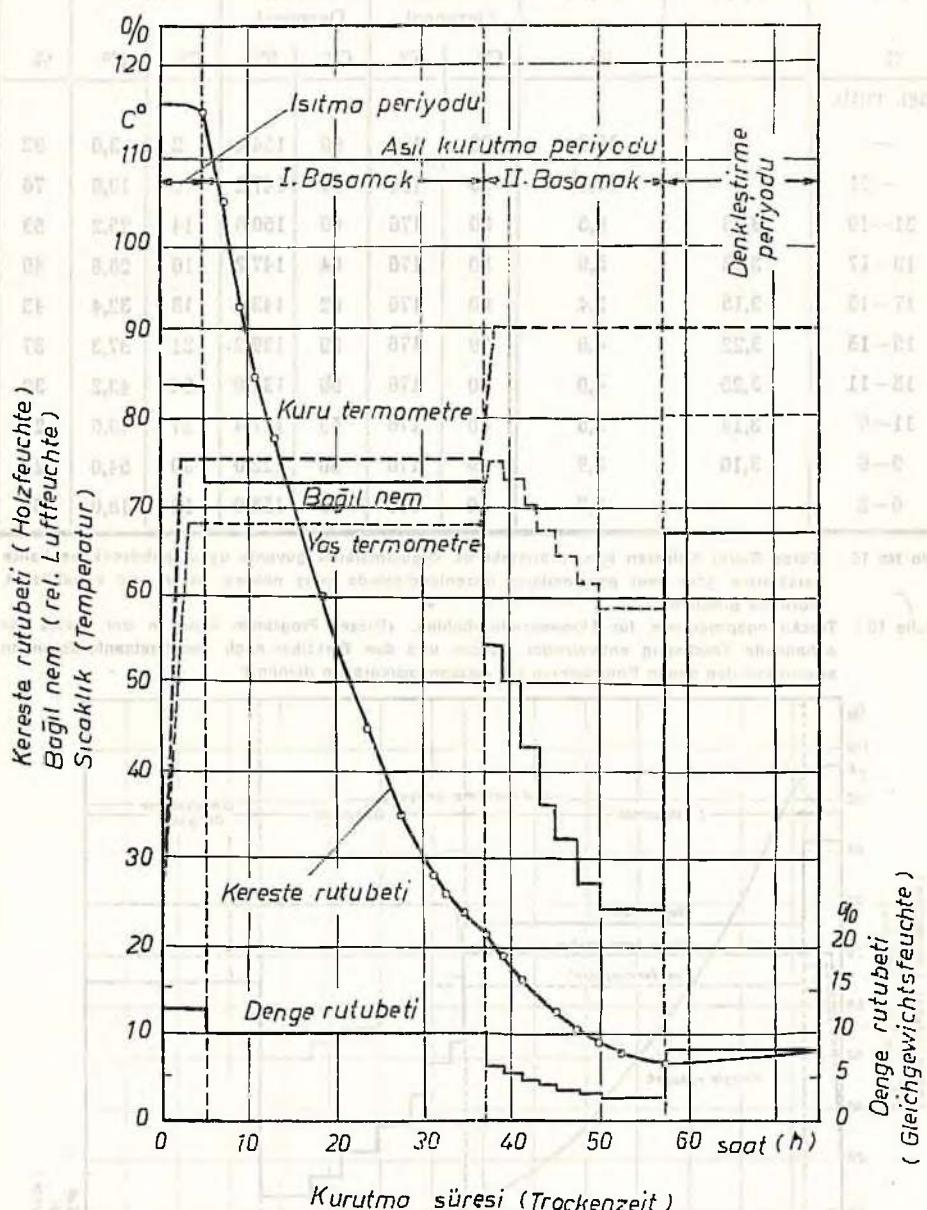
Tablo No 17: Toros Sediri tahtaları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 17: Trognungsprogramm für Libonenzedernbretter. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Tocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.).

Bununla beraber, koruyucu bir kurutma için pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve uygulayıcı tarafından kurutmadaki kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde, çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programları şunlardır :

- Tahtalar, yani 24 mm kalınlıktaki kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 75°C (167°F) ve denge rutubeti % 10,1 (bağıl nem % 73), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 90°C (194°F) ve ortalama kurutma meyli değeri 3,50 alınmak suretiyle hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 17 ve Resim 14).
- Kalaslar, 48 mm kalınlıktaki kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 70°C (158°F) ve denge rutubeti % 11,1 (bağıl nem % 76), lif doygunluğu rutubet derecesinin altındaki kuru termometre sıcaklık derecesi 80°C ve (176°F) ve ortalama kurutma meyli değeri 3,25 alınmak suretiyle hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 18, Resim 15).

Odunu, boyuna ve yatık patolojik regine kanallarını havi Toros Sediri kerestesinin kurutulmasında, kurutma sıcaklığının regine sızması üzerine önemli derecede etkisi vardır. Sıcaklık derecesi arttıkça regine sızması miktarı artmaktadır. Örneğin, 95°C (203°F) sıcaklık derecesinin uygulanıldığı denemedede yoğun regine sızması mey-



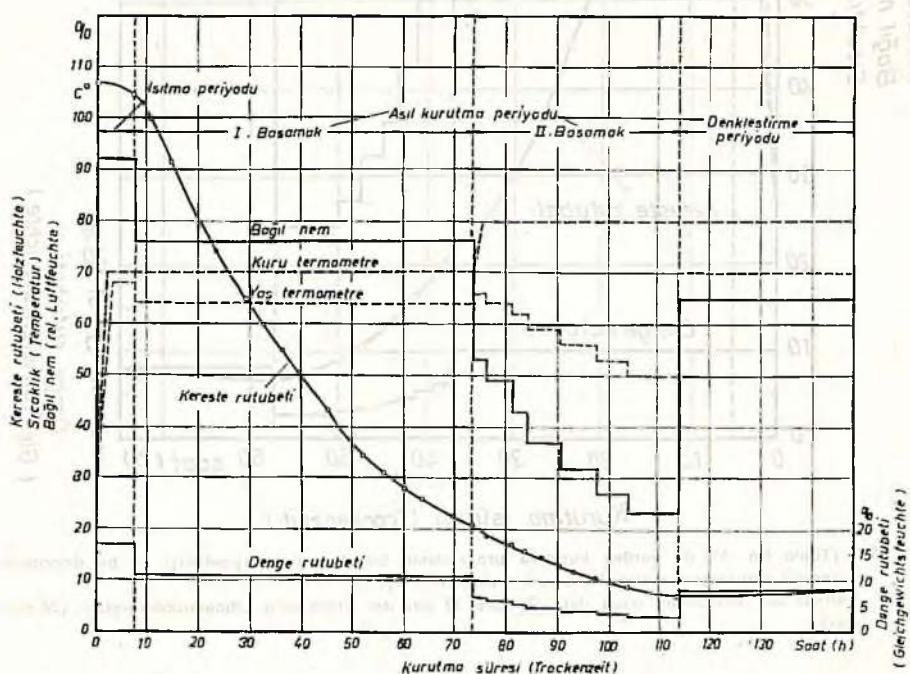
Resim 14 : (Tablo No. 17) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denmede kereste rutubetinin gidiş (Kereste kalınlığı 24 mm.).

Bild 14 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 17 bei der Trocknung Libonenzederbretter (24 mm. stark).

Kereste Rutubeti (U)	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ugl)	Kuru Termometre Sıcaklık Derecesi		Yas Termometre Sıcaklık Derecesi		Psikrometrik Fark		Bağlı Nem %
			C°	F°	C°	F°	C°	F°	
Başl. rutb.		%							
—	—	16,8	70	158	68	154,4	2	3,6	92
—21	—	11,1	70	158	64	147,2	6	10,8	76
21—19	3,23	6,5	80	176	66	150,8	14	25,2	53
19—17	3,22	5,9	80	176	64	147,2	16	28,8	49
17—15	3,15	5,4	80	176	62	143,6	18	32,4	43
15—13	3,22	4,6	80	176	59	138,2	21	37,3	37
13—11	3,25	4,0	80	176	56	132,8	24	43,2	32
11—9	3,14	3,5	80	176	53	127,4	27	48,6	27
9—6	3,10	2,9	80	176	50	122,0	30	54,0	23
6—8	—	8,2	80	176	70	158,0	10	18,0	65

Tablo No 18 : Toros Sediri Kalastarı İçin, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 18 : Trocknungsprogramm für Libonenzedernbohlen. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.)



Resim 15 : (Tablo No. 18) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denemede Bild 15 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 18 bei der Trocknung Libonenzedernbohlen (48 mm. Stark).

Kereste rutubetinin gidiş (Kereste kalınlığı: 48 mm.).

dana geldiği ve özellikle patalojik yatak reçine kanallarından sızan reçinenin tahta yüzeylerinde yayılarak koyu kahverengi büyük noktalar teşkil ettiği görülmüştür.

Keza, uygulanan kurutma sıcaklığının odunun doğal renginin değişmesi üzerine de etkisi olmuştur. Denemeler sırasında odunun doğal renginde meydana gelen değişim ile ilgili yapılan gözlemlerde, yüksek sıcaklık uygulanması halinde koyulamanın daha yoğun olduğu müşahade edilmiştir.

Bundan başka, bu ağaç türü üzerinde yapılan sıcaklık araştırması denemelerinde doğal haldeki kokunun değiştiği ve özellikle yüksek sıcaklık uygulamak suretiyle düşük rutubet derecelerine kadar kurutulmuş kerestede doğal haldeki koku yerine rahatsız edici bir kokunun meydana geldiği görülmüştür.

4.4. Çoruh Meğesi (*Q. dschorochensis* K. Koch)

Çoruh Meğesinin 25 mm kalınlıktaki 72 m^3 deneme kerestesi üzerinde yapılan 18 deneme, inceleme, gözlem ve ölçmelerle elde edilen verilerin değerlendirilmesi suretiyle varılan sonuçlar aşağıda özetiştir.

Özgül ağırlığının yüksksk, öz işinlarının geniş olması, fazla çalışması, trahelerinin tüberler tıkalı bulunması, fazla miktarda tanen ihtiyacı etmesi gibi çeşitli doğal özelilikleri nedeniyle Çoruh Meğesi kerestesi yavaş ve güç kurumaktadır. Kurutma esnasında çatlama, garipılma, kabuklaşma, hücre gökmeleri (kollaps) ve renk değişmesi gibi önemli kurutma kusurlarının oluşumuna karşı çok hassastır. Bu kusurlardan kaçınmak ve kabul edilebilir seviyede bir kurutma yapmak için, kurutmanın tüm basamaklarında, fakat özellikle lîf doygunluğu rutubet derecesinin üstünde yavaş ve dikkatli hareket edilmesi önemlidir.

Çoruh Meğesi kerestesinin teknik kurutulmasında, kurutma kusurlarının oluşumuna üzerine kerestenin başlangıç rutubetinin önemli derecede etkisi vardır. Taze haldeki kerestenin kurutulmasında kereste rutubeti % 45 e ulaşınca kadar hareket edilmesi ve yüksek sıcaklık uygulanmasından kaçınılması gerekmektedir. Bu bakımından, denemelerimizde Çoruh Meğesi kerestesi, taze haldeki kereste ile ön kurutma yapılarak rutubeti yaklaşık % 45 e düşürülümuş kereste olmak üzere iki kategoride düşünülmüş ve araştırılmıştır.

Çoruh Meğesi kerestesinin kurutulmasında uygulanabilecek en yüksek sıcaklık derecelerinin araştırılmasında,

- Ön kurutma yapılmamış taze haldeki kereste üzerinde yapılan denemelerden lîf doygunluğu rutubet derecesinin üstünde $T_1 = 45^\circ\text{C}$ (113°F), lîf doygunluğu rutubet derecesinin altında $T_2 = 65^\circ\text{C}$ (149°F) sıcaklık derecelerinin uygulandığı deneme kaliteli, $T_1 = 40^\circ\text{C}$ (104°F) ve $T_2 = 65^\circ\text{C}$ (149°F) sıcaklık derecelerinin uygulandığı deneme yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir. Daha yüksek sıcaklık derecelerinin uygulandığı deneme ise, elde edilen verilerin şiddetli kurutmayı ifade ettiği görülmüştür.
- Ön kurutma yapılarak yaklaşık % 45 rutubet derecesinin altına kadar kurutulmuş kereste üzerinde yapılan denemelerden, $T_1 = 50^\circ\text{C}$ (122°F) ve $T_2 = 70^\circ\text{C}$ (158°F) sıcaklık derecelerinin uygulandığı deneme kaliteli, $T_1 = 45^\circ\text{C}$ (113°F) ve $T_2 = 65^\circ\text{C}$ (149°F) sıcaklık derecelerinin uygulandığı deneme ise yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 19).

Başlangıç rutubetinden lîf doygunluğu rutubet derecesine kadar kurutmada, güvenle uygulanabilecek en düşük denge rutubetinin araştırılmasında,

- Taze haldeki kereste üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 18,1 değerinin uygulandığı (kuru termometre sıcaklık derecesi 40°C (104°F) bağıl nem % 88 ve psikrometrik fark 2°C) denemede şiddetli kurutma elde edilmiştir. Bu na karşılık % 19,1 değerinin uygulandığı (kuru termometre sıcaklık derecesi 40°C (104°F), bağıl nem % 90, psikrometrik fark 1,4°C) denemede yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir.
- Ön kurutma yapılarak yaklaşık % 45 rutubet derecesine kadar kurutılmış kereste üzerinde yapılan denemelerden, en düşük denge rutubeti olarak % 18,2 değerinin uygulandığı (kuru termometre sıcaklık derecesi 45°C (113°F), bağıl nem % 89, psikrometrik fark 2°) denemede yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 20).

Lif doygunluğu rutubet derecesinden sonuz rutubete kadar kurutmada, kurutmanın programlanması ve yönetilmesinde esas alınabilecek kurutma meyli değerinin araştırılmasında,

- Taze haldeki kereste üzerinde yapılan ve 2,35 ile 2,00 büyülüğündeki kurutma meyillerinin uygulandığı denemelerde şiddetli, 1,80 büyülüğündeki kurutma meylinin uygulandığı denemede kaliteli kurutma elde edilmiştir.
- Ön kurutma yapılmış kereste ile çalışan ve 1,80 büyülüğündeki kurutma meylinin uygulandığı denemelerde yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 21).

Bununla beraber, koruyucu bir kurutma için; pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve uygulayıcı tarafından, kurutmadaki kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde, çıkış noktası olarak güvenle ele alınabilecek kurutma programları sunlardır :

- Taze haldeki kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 40°C (104°F), denge rutubeti % 19,1 (bağıl nem % 90), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 65°C (149°F) ve kurutma meyli değeri 1,80 alınarak hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 22 ve Resim 16).
- Ön kurutma yapılmış kereste için; lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 45°C (113°F) ve denge rutubeti % 18,2 (bağıl nem % 89), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometre sıcaklık derecesi 65°C (149°F) ve ortalama kurutma meyli değeri 1,80 alınarak hazırlanan kurutma programı (Tablo No. 23 ve Resim 17).

On kurutma yapılmış kerestede koruyucu bir kurutma için önerilmiş olan kurutma programı (Tablo No. 23), ön kurutma yapılmış ham parkelerin kurutulmasında tahlük maliyetinde uygulanmış ve yüksek kaliteli bir kurutma elde edilmiştir.

4.5. Doğu Kayını (*F. orientalis Lipsky*)

Doğu Kayınının 25 mm kalınlıktaki 300 m³ deneme kerestesi üzerinde yapılan 15 denemede, inceleme, gözlem ve ölçmelerle elde edilen verilerin değerlendirilmesi suretiyle varılan sonuçlar aşağıda özetlenmiştir.

Doğu Kayını kerestesi Çoruh Meşesi kerestesine nazaran daha kolay ve çabuk kurumaktadır. Çatlama, çarpılma, kabuklaşma ve hücre çökmeleri gibi kurutma kusurlarına karşı Çoruh Meşesi kadar hassas değildir. Eöyle olmakla beraber, ısıtma

periyodunda fazla miktarda enine kesit ve yüzey çatıtları göstermektedir. Bu çatıtlardan kaçınmak için bu periyotda yüksek bağıl nem uygulanması gerekmektedir. Ancak, bu sırada yüksek bağıl nemin etkisi ile odunun doğal renginde koyulasma meydana gelmektedir.

Kurutmada uygulanabilecek en yüksek sıcaklık derecesinin araştırılmasında,

- Tahtalar, yani 25 mm kalınlıktaki kereste üzerinde yapılan araştırmada, lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 65°C (149°F) ve 70°C (158°F), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında 85°C (185°F) ve 90°C (194°F) sıcaklık derecelerinin uygulandığı denemelerde şiddetli kurutma elde edilmiştir. Buna karşılık, lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde 60°C (140°F) ve lif doygunluğu rutubet derecesinin altında 80°C (176°F) sıcaklık derecelerinin uygulandığı denemelerde yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 24).

Başlangıç rutubetinden lif doygunluğu rutubet derecesine kadar kurutmada, güvenle uygulanabilecek en düşük denge rutubetinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan denemelerden en düşük denge rutubeti olarak % 11,4 değerinin (kuru termometre sıcaklık derecesi 60°C (140°F), bağıl nem % 74 ve psikrometrik fark 6°C) uygulandığı denemede şiddetli kurutma elde edilmiştir. Buna karşılık, % 12,5 değerinin (kuru termometre sıcaklık derecesi 60°C (140°F), bağıl nem % 77 ve psikrometrik fark 5°C) uygulandığı denemede kaliteli, % 13,8 (kuru termometre sıcaklık derecesi 60°C (140°F) bağıl nem % 82 ve psikrometrik fark 4°C) değerinin uygulandığı denemede yüksek kaliteli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 25).

Lif doygunluğu rutubet derecesinden sonra sonuç rutubete kadar kurutmada, kurutmanın programlanması ve yönetilmesinde esas alınabilecek kurutma meylinin araştırılmasında,

- Tahtalar üzerinde yapılan ve 2,00 büyüklüğündeki kurutma meyli değerinin uygulandığı denemede yüksek kaliteli, 2,25 büyüklüğündeki kurutmada meylinin uygulandığı denemede kaliteli, 2,50 ile 3,00 büyülüklüğündeki kurutma meylinin uygulandığı denemelerde ise, şiddetli kurutma elde edilmiştir (Tablo No. 26).

E bununla beraber koruyucu bir kurutma için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve uygulayıcı tarafından, kurutmada kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde, çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı,

- Lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde kuru termometre sıcaklık derecesi 60°C (140°F) ve denge rutubeti % 13,8 (bağıl nem % 82), lif doygunluğu rutubet derecesinin altında kuru termometer sıcaklık derecesi 80°C (176°F) ve ortalama kurutma meyli değeri 2,25 alıharak hazırlanan kurutma programıdır (Tablo No. 27 ve Resim 18).

UNTERSUCHUNGEN ÜBER DIE TECHNISCHE TROCKNUNG VON DEN WICHTIGSTEN TÜRKISCHEN HOLZARTEN ERZEUGTEN SCHNITTHÖLZERN¹

Dr. Ramazan KANTAY²

A b s t r a c t

Mit dieser Untersuchung wurde Trocknungsgrundlagen von den wichtigsten türkischen Holzarten, die Traurische Schwarzkiefer, Bornmüllerstanne, Libanonzedern, Çoruhische Eiche und Orientalische Buche sind, festgestellt und Trocknungsprogramme für genannte Holzarten erzeugten Schnitthölzer erstellt. Als Trocknungsverfahren wurde die Trocknung in Dampf - Luft Gemischen ausgewählt. Um in drei verschiedener Qualität zu trocknen, wurde in dieser Untersuchung für jede Holzarten drei Trocknungsprogramme erstellt, die sehr schonende, schonende und verstärkte sind. Ausserst wurde ein normales Programm vorgeschlagen, das in der Praxis für schonende Trocknung angewandt werden und den Praktiker nach den Qualitätsanforderungen anzugehenden neuen Programme als Ausgangsprogramme dienen kann. Folgende Temperaturen und Trocknungsgefäelle können bei der Erstellung dieser Ausgangsprogramme anwenden.

Die Temperatur : Bei der Trocknung oberhalb des Fasersättigungsbereichs von 24 mm dickem Schnittholz sind für Schwarzkiefer und Libanonzedern 75°C, Bornmüllerstanne 80°C; bei der Trocknung von 48 mm Schnittholz sind für Zeder und Tanne 70°C, Kiefer 65°C. Für das 25 mm dicke grüne Eichenschnittholz 40°C, Bucheschnittholz 60°C. Bei der Trocknung unterhalb des Faserseättigungsbereichs von 24 mm dickem genannten Nadelholz 90°C, für Eiche 60°C und für Buche 80°C.

Die Trocknungsgefäelle : Bei der Trocknung von 24 mm dickem Kiefer und Zeder 3,50, Tanne 3,85; von 48 mm dickem Kiefer und Zeder 3,25, Tanne 3,50. Bei der Trocknung von 25 mm dickem genannten Eiche 1,80 und Buche 2,25.

I. EINLEITUNG

Die Ziele dieser Versuche sind :

- Erstellen von Trocknungsplänen für das Schnittholz der wichtigsten türkischen Baumarten je nach Dicke.

¹ Zusammenfassung von unter gleichem Titel mit dem Inhalt von 221 Textseiten, 45 Abbildungen, 91 Tabellen veröffentlichter Untersuchung.

² An der forstlichen Fakultät der Universität Istanbul.

- Feststellen von Trocknungsgrundlagen für die genannten Holzarten und Unterstützen der Holztrocknungswerke mit den gewonnenen technischen und praktischen Erkenntnissen.

Folgende Holzarten wurden ausgewählt: Traurische Schwarzkiefer (*Pinus nigra* var. *pallasiana* Schneid.), Bornmüllerstanne (*Abies bornmuelleriana* Mattf.), Libanonzedern (*Cedrus libani* A. Richard), Çoruhische Eiche (*Quercus dschorochensis* K. Koch) und Orientalische Buche (*Fagus orientalis* Lipsky).

Die Proben wurden nach den türkischen Normen vorbereitet. Die Dicke der Proben betragen 24 mm und 48 mm für Nadelhölzer und 25 mm und 50 mm für Laubhölzer.

Insgesamt wurde 108 Versuche an 1386 m³ Schnittholzproben durchgeführt. Für einen Teil dieser Versuche wurde der Hildebrand - Schnittholztrockner HD-74-MK mit einem Inhalt von 2 m³ benutzt. Für den anderen Teil verwendete man eine aus Ziegelstein und Beton gebaute Trockenkammer der Firma «Moore Dry Kiln Co.». Als Trocknungverfahren wurde Trocknung in Dampf - Luft Gemischen ausgewählt. Wie bekannt, ist die Trocknungstemperatur bei diesem klassischen Verfahren niedriger als 100°C.

Zur Erstellung von Trocknungsprogrammen für praktische Zwecke wurde folgender Weg gewählt:

Erst wurde die für eine Holzart theoretisch geeignete Trocknungsprogramme ausgedacht und dann diese Programme durchgeführt. Der Trocknungsablauf wurde beobachtet und einige wichtige Daten darüber festgestellt. Nach der Trocknung wurde die Trocknungsqualität geprüft und darüber ein Protokoll angefertigt. Bei der Trocknung wurde die Temperatur konstant gehalten, während die rel. Luftfeuchtigkeit langsam herabgesetzt wurde. Zur Erstellen von Trocknungsprogrammen wurde das Trocknungsgefälle gewählt. Wie bekannt, ist das Trocknungsgefälle das Verhältnis zwischen der augenblicklichen mittleren Holzfeuchte (U_m) und der Gleichgewichtsfeuchte (U_g) (R. KEYLWERTH 1950, s. 375).

$$\frac{\text{augenblickliche mittlere Holzfeuchte } (U_m)}{\text{Gleichgewichtsfeuchte } (U_g)} = \text{Trocknungsgefälle}$$

Bei der Erstellung eines Trocknungsprogramms wurde die Gleichgewichtsfeuchte aus dem Trocknungsgefälle wie folgt abgeleitet.

$$\text{Gleichgewichtsfeuchte} = \frac{\text{augenblickliche mittlere Holzfeuchte}}{\text{Trocknungsgefälle}}$$

Zur Feststellung der Temperaturschwankungen, insbesondere der max. Temperatur, wurde als Trocknungsgefälle 0,85 ausgewählt, ebenso zum Korrigieren von Trocknungsprogrammen (TGL 21503, 1969).

Die Versuche wurden nach der End - Qualitätskontrolle klassifiziert. Die Faktoren, die künstlich getrocknete Schnitthölzer hinsichtlich der Qualitätsmerkmale kennzeichnen, wurde wie folgt in zwei Gruppen eingeteilt:

1. Faktoren, die nicht exakt messbar sind und die Beschaffenheit des Trocken-gutes bilden:

- Risse (Hirn-, Kern-, Oberflächen- und Innenrisse)
 - Formänderung (Welligkeit, Verwerfen, Verdrehen, Verschalung, usw.)
 - Verfärbung oder Farbaenderung
 - Harzausfluss oder Harzaustritt
2. Faktoren, die mess- und zählbar sind und den Zustand des Trockengutes bilden :
- End-Holzfeuchtigkeit (u)
 - Holzfeuchtigkeitsdifferenz zwischen Außen - und Innenschicht (Δu)
 - Deformationsprozent (D')

Die Faktoren der ersten Gruppe wurden auf der ganzen Länge der Probebrettern festgestellt. Die Faktoren der zweiten Gruppe wurden Testproben festgestellt, die aus der Probekörpern auf drei verschiedenen Stellen entnommen wurden. Die zwei Testproben wurde 50 cm weit von beiden Enden und die dritte Testprobe wurde genau an der Mitte der Probekörper entnommen.

2. AUSWERTUNG

Unter den Faktoren der ersten Gruppe wurde nur die Rissbildung als ausschlaggebend betrachtet. Allgemein wurden die Schnitthölzer, die mit den Hirnrissen von mehr als 20 mm Tiefe; vermehrt auftretender Kernrisse; Innenrissen und Oberflächenrissen sind, als Ausschuss beiseitegelegt. Bei jeder Versuchsreihe wurde die Zahl von fehlerhaften Proben durch die Probenzahl dividiert, und so der Ausschuss - Prozentsatz festgestellt. Zum Vergleich der Versuchsergebnisse musste ein nach bestimmten Voraussetzungen berechneter theoretischer Ausschuss - Prozentsatz vorhanden sein. Nimmt man den Ausschuss - Prozentsatz mit $p = 0$, so erhält man eine einseitige obere Vertrauensgrenze nach der Gleichung (L. SACH 1972, s. 260 - 261).

$$\pi_0 = 1 - \sqrt{\alpha}$$

für $\alpha = 0,05$ und $n = 50$

$$\pi_0 = \frac{3}{n}$$

Bei den Versuchen wurde der Ausschuss - Prozentsatz $p = 0$ angenommen und die einseitige Obere Vertrauensgrenze mit einer statistischen Sicherheit von % 95 theoretisch berechnet Daraus ergab sich

für $n = 20$

$$\pi_0 = 0,139$$

$n = 30$

$$\pi_0 = 0,095$$

$n = 50$

$$\pi_0 = 0,058$$

Wenn der festgestellte Ausschuss - Prozentsatz grösser als die theoretisch berechneten Werte ist, dann ist das angewandte Trocknungsprogramm für die untersuchte Holzarten mit genannter Dicke nicht geeignet. Das bedeutet, dass dieses Trocknungsprogramm nicht schonend genug sondern zu scharf ist. Im umgekehrten Fall wurde die Faktoren der zweiten Gruppe behandelt.

Nach TGL 21504 (1969) wurden die Proben zur Bestimmung der Holzfeuchtigkeit und Feuchtigkeitsverteilung im Probenguerschnitt entnommen und die gewonnenen Daten ausgewertet. So wurde für jeden Faktor ein arithmetische Mittelwert und eine Standardabweichung ermittelt. Dann wurde dies für jede Versuchreihe wiederholt und wie folgt weiter vorgegangen :

- Die Schwankungsbreite der mittleren Holzfeuchtigkeit R' wurde theoretisch berechnet und die Messwerte, die zwischen $(\bar{u} + R')$ liegen als gültig angenommen und prozentual errechnet.
- Es wurde angenommen, dass sich die Feuchtigkeitsdifferenz zwischen Aussen- und Innenschicht von 0 bis Δu ändert und diese eine Gaussche Normalverteilung zeigt. Bei dieser Verteilung wurden die Werte, die kleiner als $\Delta u'$ sind, prozentual und absolut errechnet.
- Auch wurde angenommen, dass sich das Deformationsprozent von 0 bis D ändert und eine Gaussche Normalverteilung zeigt. Hier wurden auch die Werte, die kleiner als D' sind, als absolut und prozentual errechnet.

Die angenommene Werte R' , $\Delta u'$ und D' sind Standardwerte, die von der End-Feuchtigkeit, der Dicke und der Rohdichte des Trockengutes abhängig sind. Sie sind in folgender tabelle angegeben, die nach TGL 21504 (1969) und W. GILLWALD, E. HÜBNER und H. MÜLLER (1968, s. 108 - 109) zusammengestellt ist.

Qualitätsmerkmale	End - Holzfeuchtesatz															
	bis 12 %	über 12 %														
Spannweite des End-Holzfeuchtesatzes (R') %	∓ 2	∓ 3														
Feuchtesatzdifferenz zwischen mittlerer und ausserer Darrschichte des Trocknungsgutes in % bei ($\Delta u'$)	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 40%;">$\leq 560 \text{ kg/m}^3$</td> <td style="width: 20%; text-align: center;">Holz-</td> <td style="width: 40%; text-align: center;">bis 40 mm dicke über 40 mm</td> </tr> <tr> <td>$> 560 \text{ kg/m}^3$</td> <td style="text-align: center;">Holz-</td> <td style="text-align: center;">bis 40 mm dicke über 40 mm</td> </tr> </table>	$\leq 560 \text{ kg/m}^3$	Holz-	bis 40 mm dicke über 40 mm	$> 560 \text{ kg/m}^3$	Holz-	bis 40 mm dicke über 40 mm	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 50%; text-align: center;">2,5</td> <td style="width: 50%; text-align: center;">4,0</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">3,6</td> <td style="text-align: center;">6,0</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">2,0</td> <td style="text-align: center;">4,0</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">2,5</td> <td style="text-align: center;">6,0</td> </tr> </table>	2,5	4,0	3,6	6,0	2,0	4,0	2,5	6,0
$\leq 560 \text{ kg/m}^3$	Holz-	bis 40 mm dicke über 40 mm														
$> 560 \text{ kg/m}^3$	Holz-	bis 40 mm dicke über 40 mm														
2,5	4,0															
3,6	6,0															
2,0	4,0															
2,5	6,0															
Deformation der Trennschnittprobe höchstens (D')		3,0 10,0														

Bei den Versuchen würden die Proben so weit getrocknet, dass ihre End-Feuchtigkeit weniger als 12 % betrug. Bei der Auswertung wurde eine statistische Sicherheit von 95 % als ausreichend vorgesehen (R. KEYLWERTH und NOACK 1964, s. 36). Danach wurden die Messwerte als gültig angenommen, wenn,

- 95 % oder mehr der Werte der Endfeuchte zwischen theoretischen Werten $\bar{u} \pm R'$ liegen
- 95 % oder mehr der festgestellten Feuchtigkeitsdifferenzen zwischen Aussen- und Innenschicht kleiner als der max. Wert $\Delta u'$ nach des Norm sind,
- 95 % oder mehr der gemessenen Deformationswerte kleiner sind als das max. D' Deformationsprozent nach der Norm.

Um die Eignung eines Trocknungsprogramms nach den durch die End - Qualitätskontrolle gewonnenen Erkenntnissen festzustellen, muss erst der Ausschuss - Prozentsatz, wie ausführlich behandelt, unter einer gewissen statistische Grenze bleiben. Auf keinen Fall dürfen bei einer schonenden Trocknung Risse am Trockengut auftreten. Weiter müssen die Zustandsfaktoren u , Δu und D annehmbar sein. Je langsamer die Trocknung vorgenommen wird, desto schonender ist. Sie aber mit zunehmender Trocknungszeit nehmen auch die Trocknungskosten zu. Mit anderen Worten : Qualität kostet mehr. Darum wurde die Trocknung zum praktischen Zwecke in drei Gruppen eingeteilt :

1. sehr schonende Trocknung
2. schonende Trocknung
3. verstärkte Trocknung

Für jede Gruppe wurden die Grenze der Einflussfaktoren wie folgt bestimmt :

1. Bei einer sehr schonenden Trocknung :

- Der Ausschuss - Prozentsatz muss gleich null sein.
- 99 % oder mehr der gemessenen End - Feuchtigkeit muss sich zwischen den Werten $u \mp R'$ befinden.
- 99 % oder mehr der festgestellten Feuchtigkeitsdifferenzen zwischen Aussen - und Innenschicht und der gemessenen Deformations - prozente müssen kleiner als die in der Norm ($\Delta u'$ und D') angegebenen max. Werte sein.

2. Bei einer schonenden Trocknung :

- Der Ausschuss - prozentsatz darf grösser als null sein. Aber er muss für $p = 0$ unter der einseitigen oberen Vertrauengrenze liegen (siehe s. 145).
- 95 ... 99 % der gemessenen End-Feuchtigkeiten müssen sich zwischen den Werten $u \mp R'$ befinden.
- 95 ... 99 % der festgestellten Feuchtigkeitsdifferenzen zwischen Aussen- und Innenschicht und der gemessenen Deformationsprozente müssen kleiner als die in der Norm angegebenen max. Werte ($\Delta u'$ und D') sein.

3. Bei einer verstärkten Trocknung :

- Der Ausschuss - prozentsatz muss für $p = 0$ nur kleiner als die einseitige obere Vertrauengrenze sein.

3. VERSUCHSERGEBNISSE

3.1. Taurische Schwarzkiefer (Pinus nigra var. *pallasiana* Schneid.)

An Schnittholzproben (insgesamt 480 m³, 24 und 48 mm Dicke) wurden 24 Versuche durchgeführt. Die Auswertung der dadurch ermittelten Daten führten zu folgenden Ergebnissen :

Schwarzkieferschnittholz lässt sich ziemlich leicht und schnell trocknen und ist nicht sehr empfindlich für Rissbildung, Formaenderung und Verschalung bei der Trocknung. Bei hohe Trocknungstemperaturen zeigte sich Harzausfluss und merkliche Farbaenderungen.

Die Untersuchung der zulaessigen Höchsttemperatur bei der Trocknung :

- Bei der Trocknung von 24 mm dickem Schnittholz wurde die Temperatur oberhalb des Fasersaettigungsbereiches bis 80°C, unterhalb des Fasersaettigungsbereiches bis 90°C gesteigert und dadurch eine schonende Trocknung verwirklicht.
- Bei der Trocknung von 48 mm dicken Schnittholz wurde die Temperatur oberhalb des Fasersaettigungspunktes bis 70°C, unterhalb des Fasersaettigungspunktes bis 85°C gesteigert und auf diese Weise eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 4).

Die Untersuchung der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung von Anfangsfeuchte bis zum Fasersaettigungsbereich :

- Bei der Trocknung des 24 mm dicken Schnittholzes wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte von 10,1 % (Trockentemperatur 75°C, rel. Luftfeuchtigkeit 73 % und Psychrometerdifferenz 7°C) angewendet und dadurch eine schonende Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung des 48 mm dicken Schnittholz wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte von 11,3 % (Trockentemperatur 65°C, rel. Luftfeuchtigkeit 75 % und Psychrometerdifferenz 6°C) angewendet und dadurch eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 5).

Die Untersuchung der zulaessigen Trocknungsgefälle bei der Trocknung von Fasersaettigungsfeuchte bis zur Endfeuchtigkeit :

- Bei der Trocknung von 24 mm dickem Schnittholz wurden die Trocknungsgefälle von 3,00, 3,25, 3,50, 3,75, 4,00 und 4,50 gewählt und mit den Trocknungsgefällen von 3,00 und 3,25 sehr schonende, mit den Trocknungsgefällen von 3,50 und 3,75 schonende, mit den Trocknungsgefällen von 4,00 und 4,50 verstärkte Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung von 48 mm dicken Schnittholz wurden die Trocknungsgefälle von 3,00 sehr schonende, mit dem Trocknungsgefalle von 3,25 schonende, mit dem Trocknungsgefalle von 3,50 verstärkte Trocknung erreicht (Tabelle 6).

Aus diesen Ergebnissen ausgehend können folgende Trocknungsprogramme vorgeschlagen werden, die in der Praxis für schonende Trocknung angewandt werden und dem Praktiker nach den Qualitätsanforderungen anzuhaltenden neuen Programmen als Ausgangsprogramme dienen können :

- Trocknungsprogramm für die 24 mm dicken Schnitthölzer ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte Trockentemperatur 75°C und die Gleichgewichtsfeuchte 10,1 % (rel. Luftfeuchte 73 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchte ist die Trockentemperatur 90°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 3,50 (Abb. 10).
- Trocknungsprogramm für die 48 mm dicken Schnitthölzer ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte 65°C und die Gleichgewichtsfeuchte 11,8 % (rel. Luftfeuchte 76,5 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchtigkeit ist Trocken-temperatur 80°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 3,25 (Abb. 11).

Die Trocknungstemperatur übt starken Einfluss auf Harzaustritt und Farbaenderung bei der Trocknung von Schwarzkiefer aus. Mit zunehmender Temperatur nimmt auch der Harzaustritt zu, und wird die natürliche Holzfarbe dunkler.

3.2. Bornmüllerstanne (*Abies bornmuelleriana* Mattf.)

Insgesamt wurde 24 Versuche durchgeführt. Dazu wurden 480 m³ Schnittholzproben in zwei verschiedenen Dicken von 24 mm und 48 mm verbraucht. Die Auswertung der dadurch ermittelten Daten führte zu folgenden Ergebnissen :

Bornmüllerstanne lässt sich wie Schwarzkiefer ziemlich leicht und schnell trocknen. Sie zeigte keine Neigung zu Trocknungsfehlern wie z.B. Risse, Formaenderung, Farbaenderung, Verschalung. In der Aufheizperiode mit der Voraussetzung der Anwendung von hoher rel. Luftfeuchtigkeit ist es möglich, sie im Vergleich mit Schwarzkiefer unter extremeren Bedingungen zu trocknen.

Die Untersuchung der zulaessigen Höchsttemperatur bei der Trocknung :

- Bei der Trocknung von 24 mm dickem Schnittholz wurde die Temperatur oberhalb des Fasersaettigungspunktes bis 90°C, unterhalb des Fasersaettigungspunktes bis 95°C gesteigert und dadurch eine schonende Trocknung verwirklich.
- Bei der Trocknung von 48 mm dickem Schnittholz wurde die Temperatur oberhalb des Fasersaettigungspunktes bis 75°C, unterhalb des Fasersaettigungspunktes bis 85°C gesteigert und dadurch eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 9).

Die Untersuchung der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung von Anfangsfeuchte bis zum Fasersaettigungsbereich :

- Bei der Trocknung des 24 mm dicken Schnittholzes wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte 9,3 % (Trockentemperatur 80°C, rel. Luftfeuchte 71 % und Psychrometerdifferenz 8°C) angewandt und dadurch eine schonende Trocknung erreicht.

- Bei der Trocknung 48 mm dicken Schnittholz wurde ein minimale Gleichgewichtsfeuchte von 10,3 % (Trockentemperatur 70°C, rel. Luftfeuchte 73 % und Psychrometerdifferenz 7°C) angewendet und dadurch ein Trocknung erreicht (Tabelle 10).

Die Untersuchung der zulaessigen Trocknungsgfaeelle bei der Trocknung von Fasersaettigungsfeuchte bis zur Endfeuchtigkeit :

- Bei der Trocknung von 24 mm dickem Schnittholz wurden die Trocknungsgefaelle von 3,50, 3,75, 3,85, 4,00 und 4,25 gewaehlt und mit dem Trocknungsgefaelle von 3,50 sehr schonende, mit den Trocknungsgefaellen von 3,75 und 3,85 schonende, mit den Trocknungsgefaellen von 4,00 und 4,25 verstaerkte Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung von 48 mm dickem Schnittholz wurden die Trocknungsgefaellen von 3,85, 3,75 und 3,50 gewaehlt und mit dem Trocknungsgefaelle von 3,85 verstaerkte, mit dem Trocknungsgefaelle von 3,75 schonende, mit dem Trocknungsgefaelle von 3,50 sehr schonende Trocknung erreicht (Tabelle 11).

Von diesen Ergebnissen ausgehend können folgende Trocknungsprogramme vorgeschlagen werden, die in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und dem Praktiker nach den Qualitaetsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangprogramme dienen können :

- Trocknungsprogramm für die 24 mm dicken Schnittholzer ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte die Trockentemperatur 80°C und die Gleichgewichtsfeuchte 9,9 % (rel. Luftfeuchte 74 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchte ist die Trockentemperatur 90°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 3,85 (Abb. 12).
- Trocknungsprogramm für die 48 mm dicken Schnitthölzer ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte die Trockentemperatur 70°C und die Gleichgewichtsfeuchte 10,7 % (rel. Luftfeuchte 74,5 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchte ist die Trockentemperatur 80°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 3,50 (Abb. 13).

3.3. Libanonzeder (*Cedrus libani* A. Richard)

An Schnittholzproben (insgesamt 54 m³, 24 und 48 mm Dicke) wurden 27 Versuche durchgeföhrt. Die Auswertung der dadurch ermittelten Daten föhrt zu folgenden Ergebnissen :

Libanonzederschnittholz laesst sich wie Schwarzkiefer und Bornmüllerstanne ziemlich leicht und schnell trocken und ist nicht sehr empfindlich für Rissbildung, Formaenderung und Verschalung bei der Trocknung. Bei hohe Trocknungstemperaturen zeigte sich wie bei Schwarzkiefer Harzausfluss und merkliche Farbaenderungen.

Die Untersuchung der zulaessigen Höchsttemperatur bei der Trocknung :

- Bei der Trocknung von 24 mm dicken Schnittholz wurde die Temperatur oberhalb des Fasersaettigungsbereich bis 90°C, unterhalb des Fasersaettigungsbereich bis 95°C gesteigert und dadurch eine schonende Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung von 48 mm dickem Schnittholz wurde die Temperatur oberhalb des Fasersaettigungsbereich bis 70°C, unterhalb des Fasersaettigungsbereich bis 80°C gesteigert und dadurch eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 14).

Die Untersuchung der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung von Anfangsfeuchte bis zum Fasersaettigungsbereich :

- Bei der Trocknung des 24 mm dicken Schnittholzes wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte 9,5 % (Trockentemperatur 75°C, rel. Luftfeuchte 69 % und Psychrometerdifferenz 8°C) angewandt und dadurch eine verstärkte Trocknung erreicht. Dagegen ergab sich mit 10,1 % Gleichgewichtsfeuchte (Trockentemperatur 75°C, rel. Luftfeuchte 73 % und Psychrometerdifferenz 7°C) eine sehr schonende Trocknung.
- Bei der Trocknung des 48 mm dicken Schnittholzes wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte 10,7 % (Trockentemperatur 70°C, rel. Luftfeuchte 74,5 % und Psychrometerdifferenz 6,5°C) angewandt und dadurch eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 15).

Die Untersuchung der zulaessigen Trocknungsgefaelle bei der Trocknung von Fasersaettigungspunkt bis zur Endfeuchtigkeit :

- Bei der Trocknung von 24 mm dicken Schnittholz wurden die Trocknungsgefaelle von 3,25, 3,50, 3,75, 4,00 und 4,25 gewählt und mit dem Trocknungsgefaelle von 3,25 sehr schonende, mit den Trocknungsgefaellen von 3,50 und 3,75 schonende, mit den Trocknungsgefaellen von 4,00 und 4,25 verstärkte Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung von 48 mm dickem Schnittholz wurden die Trocknungsgefaelle von 3,75, 3,50 und 3,25 gewählt und mit den Trocknungsgefaellen von 3,50 und 3,25 schonende Trocknung erreicht (Tabelle 16).

Von diesen Ergebnissen ausgehend können folgende Trocknungsprogramme vorgeschlagen werden, die in der Praxis für schonende Trocknung angewandt werden und dem Praktiker nach den Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramme dienen können :

- Trocknungsprogramm für das 24 mm dicken Schnittholz ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte die Trockentemperatur 75°C und die Gleichgewichtsfeuchte 10,1 % (rel. Luftfeuchte 73 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchte ist die Trocknungstemperatur 90°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 3,50 (Abb. 14).

— Trocknungsprogramm für das 48 mm dicken Schnittholz ist oberhalb der Fasersättigungsfeuchte die Trockentemperatur 70°C und die Gleichgewichtsfeuchte 11,1 % (rel. Luftfeuchte 76 %). Unterhalb der Fasersättigungsfeuchte die Trockentemperatur 80°C und das mittlere Trocknungsgefälle 3,25 (Abb. 15).

Die Trocknungstemperatur übt starken Einfluss auf Harzaustritt und Farbaenderung bei der Trocknung von Libanonzeder (wie Schwarzkiefer) aus. Mit zunehmender Temperatur nimmt auch der Harzaustritt zu, und die natürliche Holzfarbe wird dunkler.

3.4. Çoruhische Eiche (*Quercus dschorochensis* K. Koch)

An Schnittholzproben (insgesamt 72 m³, 25 mm Dicke) wurden 18 Versuche durchgeführt. Die Auswertung der dadurch ermittelten Daten führte zu folgenden Ergebnissen :

Das Schnittholz von Eiche lässt sich sehr langsam und schwer trocknen. Es neigt so sehr zum Rissen, Verschalen, Verwerfen und Zellkollaps. Diese Fehler zu vermeiden und in annehmbaren Grenzen zu halten muss bei allen Stufen der Trocknung besonders bei der Trocknung oberhalb des Fasersättigungspunkts, grosse Aufmerksamkeit geschenkt werden.

Die Anfangsfeuchtigkeit ist sehr wichtig für das Vorkommen der Trocknungsfehler bei der technischen Trocknung des Eichenschnittholzes. Ein besonderes Problem ist die Trocknung des waldfirschen Eichenschnittholzes in der Kammer. Für eine schonende Trocknung des grünen Eichenschnittholzes bis zu etwas 45 % mittleren Feuchtigkeitsgehaltes muss man mit einem möglichst geringen Feuchtigkeitsgefälle arbeiten und man muss dabei hohe Temperatur vermeiden. Aus diesem Grund ist das Eichenschnittholz in zwei Gruppen angeordnet und untersucht worden. Die erste Gruppe besteht aus dem grünen Eichenschnittholz und die zweite Gruppe besteht aus dem bis zu 45 % mittleren Feuchte getrockneten Eichenschnittholzes.

Die Untersuchung der zulässigen Höchsttemperatur bei der Trocknung :

- Bei der Trocknung von grünem Eichenholz wurden die Temperaturen oberhalb den Fasersättigungsbereiches von 40°C, unterhalb des Fasersättigungsbereiches von 65°C angewendet und dadurch eine sehr schonende Trocknung erreicht. Dagegen ergab sich mit Temperaturen oberhalb des Fasersättigungsbereiches von 45°C, unterhalb des Fasersättigungsbereiches von 65°C eine schonende Trocknung. Bei höheren Temperaturen wurde verstärkter Trocknung festgestellt.
- Bei der Trocknung von vorgetrocknetem Eichenschnittholz wurden die Temperaturen oberhalb des Fasersättigungsbereiches von 45°C, unterhalb des Fasersättigungsbereiches von 65°C angewandt und eine sehr schonende Trocknung festgestellt. Dagegen wurden mit Temperaturen oberhalb des Fasersättigungsbereiches von 50°C, unterhalb des Fasersättigungsbereiches 70°C eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 19).

Die Untersuchung der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung von Anfangsfeuchte bis zum Fasersättigungsbereich :

- Bei der Trocknung von grünem Eichenschnittholz wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte von 18,1 % (Trockentemperatur 40°C, rel. Luftfeuchte 90 % und psychrometerdifferenz 2°C) angewandt und eine sehr schonende Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung von vor getrocknetem Eichenschnittholz wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte von 18,2 % (Trockentemperatur 45°C, rel. Luftfeuchte 89 % und Psychrometerdifferenz 2°C) angewandt und dadurch eine sehr schonende Trocknung erreicht (Tabelle 20).

Die Untersuchung der zulaessigen Trocknungsgefaelle bei der Trocknung von Fasersaettigungsfeuchte bis zur Endfeuchtigkeit :

- Bei der Trocknung von grünem Eichenschittholz wurden die Trocknungsgefaelle 1,80, 2,00 und 2,35 gewaeht und mit dem Trocknungsgefaelle von 1,80 schonende, mit den Trocknungsgefaelle von 2,00 und 2,35 verstaerkte Trocknung erreicht.
- Bei der Trocknung von vorgetrocknetem Eichenschittholz wurde das Trocknungsgefaelle 1,80 gewaeht und dadurch eine schonende Trocknung erreicht.

Von diesen Ergebnissen ausgehend können folgende Trocknungsprogramme vorgeschlagen werden, die in der Praxis für schonende Trocknung angewandt werden, und dem Praktiker nach den Qualitaetsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramme dienen können :

- Trocknungsprogramm für grünes Eichenschnittholz ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte die Trockentemperatur 40°C und die Gleichgewichtsfeuchte 19,1 % (rel. Luftfeuchte 90 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchte ist die Trockentemperatur 65°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 1,80 (Abb. 16).
- Trocknungsprogramm für vorgetrocknetes Eichenschnittholz ist oberhalb der Fasersaettigungsfeuchte die Trockentemperatur 45°C und Gleichgewichtsfeuchte 18,2 % (rel. Luftfeuchte 89 %). Unterhalb der Fasersaettigungsfeuchte ist die Trockentemperatur 65°C und das mittlere Trocknungsgefaelle 1,80 (Abb. 17).

Dene- me Nu- ma- rası	2		3		4		5		6		7		8		9		10			
	Yer	Fırın reste tipi	Ke- reste mik.	Prog- ram nu- ma- rası	Uygulanan si- caklık Lif doyg. ru- tubetinin		Ku- rut- ma Mey- li	Kereste rutubeti	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı		Kereste kalınlığı		Kusurlu orani		Düşün- celer					
					Ostünde	Altında			(%)	(gr/cm ³)	(mm)									
					(T ₁)	(T ₂)	(TG)	U _b	U _e	r ₀	s	n	R	d̄	s	n	R	p	s	n
1	İ. Ü. Orman Fakültesi Hildebrand *HD 74 NK*	2	1	1	55°C 131°F	75°C 167°F	0,85	59,0	8,0	0,698	0,084	60	0,900 0,570	24,95	0,81	60	26,50 23,25	0,40	0,12	20
2		2	2	2	50°C 122°F	70°C 158°F	0,85	56,0	10,0	0,684	0,080	60	0,900 0,527	25,06	0,59	60	26,00 23,95	0,25	0,088	20
3		2	3	3	45°C 113°F	65°C 149°F	0,85	60,0	8,5	0,765	0,109	60	0,996 0,557	24,72	0,91	60	26,25 22,95	0,05	0,045	20
4		2	4	4	40°C 104°F	65°C 149°F	0,85	58,0	8,5	0,700	0,070	60	0,826 0,452	24,96	1,01	60	26,15 23,95	0	—	20
5		2	2	2	50°C 122°F	70°C 158°F	0,85	44,0	8,0	0,738	0,060	60	0,856 0,595	25,15	0,72	60	27,00 23,45	0	—	20
6		2	8	8	45°C 113°F	65°C 149°F	0,85	45,0	8,0	0,720	0,085	40	0,996 0,570	24,62	1,06	42	27,00 22,70	0	—	20

Tablo No. 19 : Çoruh Meşesi (*Quercus dschorochensis* K. Koch) kerestesi üzerinde yapılan sıcaklık araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 19 : Untersuchungsergebnisse der zulaessigen Höchsttemperatur bei der Trocknung von Eichenschnittholz (*Q. dschorochensis* K. Koch).

1	2	3			4		5			6			7				
Dene- me Numa- rası	Denemenin yapıldığı Yer, Fırın típi, Kereste miktarı	Uygulanan Program			Kereste Rutubeti		Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı			Kusurlu Oranı			Düşünceler				
	Yer	Fırın típi	Kereste mik.	Sıcaklık	Psikrometrik fark	Bağıl nem	Denge rutub.	(%)	(gr/cm³)	p	s	n					
			(m³)			(%)	(%)	U _a	U _c	r̄ ₀	s	n	R				
7	İ. Ü. Orman Fakültesi Hildebrand "HD 74 MK"		2	40°C 104°F	1,0°C 1,8°F	94	21,5	60,0	26,0	0,683	0,081	40	0,933 0,487	0	--	30	Taze haldeki Kerestede
8			2	40°C 104°F	1,5°C 2,7°F	90	19,1	63,0	25,0	0,718	0,059	40	0,900 0,624	0	--	30	
9			2	40°C 104°F	2,0°C 3,6°F	88	18,1	65,0	25,0	0,713	0,075	40	0,947 0,565	0,133	0,062	30	
10			2	45°C 113°F	2,0°C 3,6°F	89	18,2	44,0	24,5	0,686	0,067	40	0,813 0,534	0	--	30	
11			2	45°C 113°F	2,5°C 4,5°F	86	17,0	45,0	25,0	0,682	0,055	40	0,814 0,578	0,10	0,054	30	Ön kurutma yapılmış kerestede

Tablo No. 20 : Çoruh Meşesi (*Q. dschorochensis* K. Koch) kerestesi Üzerinde yapılan İlif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde uygulanabilecek en düşük denge rutubet araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 20 : Untersuchungsergebnisse der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung oberhalb des Fasersaetigungsbereichs von Eichenschnittholz (*Q. dschorochensis* K. Koch).

Deneme Numarası	Sıcaklık dagi yer, nrin ti- pi ve kereste miktari			Lif doygunluğu ru- tubet derecesinin üstünde uygulanan		Rutubeti		Tam Kuru Özgül Ağırlık						Kereste Kalınlığı			Kusurlu Oranı								
	Yer	Fırın tipi	Ke- reste mikt.	Lif doyg. rutb. derecesinin		Psikro- metrik fark	Bağlı nem %	Den- ge rutb. %	Kurutma Meyli Başlangıç rutb.	Sonus rutb	(gr/cm³)						(mm)								
				Üstünde	Ahında						r ₀	s	n	R	d̄	s	n	R	p	s	n				
12	I. Ü. Orman Fakültesi	Hild. Hld74 Mk.	Devrek Kereste Fab.	I. Ü. Orman Fakültesi	5	2	40°C 104°F	65°C 149°F	1.5°C 2.7°F	90	19.1	2.35	73.0	9.5	0.694	0.080	62	0.933 0.565	24.59	1.07	60	26.10 22.06	0.35	0.11	20
13					6	2	40°C 104°F	65°C 149°F	1.5°C 2.7°F	90	19.1	2.00	77.0	8.5	0.709	0.124	60	1.239 0.487	24.17	1.44	40	26.90 21.55	0.20	0.089	20
14					7	2	40°C 104°F	65°C 149°F	1.5°C 2.7°F	90	19.1	1.80	60.0	8.5	0.694	0.075	60	0.910 0.485	23.88	1.21	60	25.90 21.70	0.05	0.045	20
15					8	2	45°C 113°F	65°C 149°F	2°C 3.6°F	89	18.2	1.80	44.0	8.5	0.685	0.095	60	0.842 0.420	23.85	1.41	60	26.25 21.75	0	—	20
16					8	20	45°C 113°F	65°C 149°F	2°C 3.6°F	89	18.2	1.80	45.0	7.5	0.691	0.127	64	0.971 0.491	24.51	0.97	100	25.95 21.90	0	—	50
17					9	20	50°C 122°F	70°C 158°F	2°C 3.6°F	90	18.1	1.80	42.0	7.5	0.687	0.138	55	0.981 0.466	23.90	0.74	60	26.75 23.15	0.02	0.019	50
18					8	20	45°C 113°F	65°C 149°F	2°C 3.6°F	89	18.2	1.80	42.0	7.0	0.681	0.111	60	0.903 0.541	23.90	1.19	60	25.75 21.15	0	—	150
19					9	20	50°C 122°F	70°C 158°F	2°C 3.6°F	90	18.1	1.80	40.0	6.5	0.674	0.104	60	0.955 0.532	24.46	0.78	60	26.00 22.90	0.10	0.023	150
20	I. Ü. Orm. Tatl.	Hild. Hld74 Mk.			10	2	60°C 140°F	80°C 176°F	2°C 3.6°F	90	17.6	1.80	64.0	7.5	0.726	0.082	60	0.942 0.486	24.16	1.31	20	26.65 22.35	0.63	0.37	20

Tablo No. 21 : Çoruh Meşesi (*Quercus dschorochensis* K. Koch) kerestesinde yapılan kurutma meyli araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

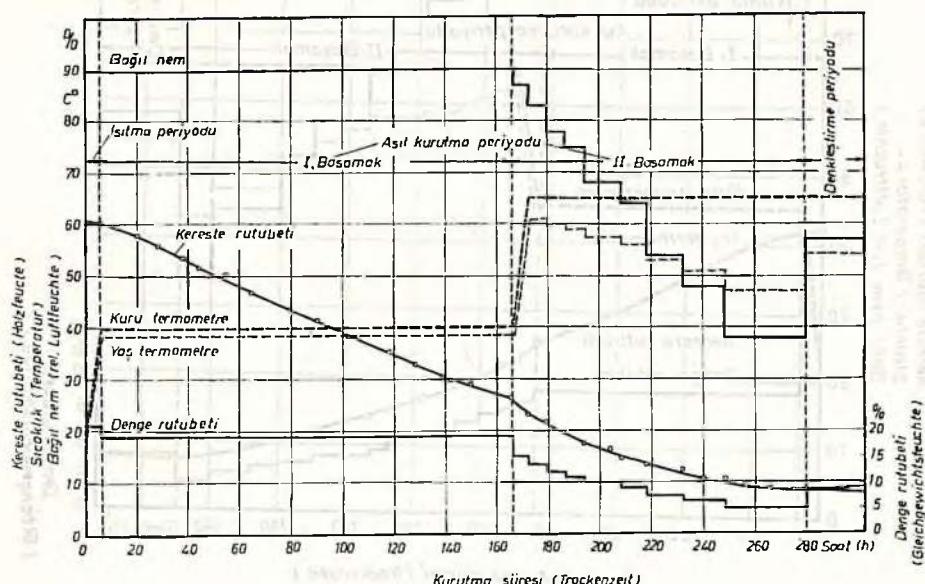
Tabelle 21 : Untersuchungsergebnisse der zulässigen Trocknungsgefälle bei der Trocknung von Eichenschnittholz (*Q. dschorochensis* K. Koch.).

11					12					13					14			15		
Sonuç Rutubeti					İç ve Dış Odun Tabakaları Arasındaki Rutubet Farkı (%)					Deformasyon miktarı (%)					Kurutma Süresi (saat)			Düşünceler		
\bar{u}	s	n	R	z	$\bar{A}u$	s	n	R	z	\bar{D}	s	n	R	z	Derinlere kadar istitma	Asıl kurutma	Denkleştirme			
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4	414	—	Siddetli, kabuklaşma Kurutma hızı : 0.15 %/saat	Taze haldeki kereste	
+	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4	336	22.5	Şiddetli Kurutma hızı : 0.20 %/saat		
9.06	0.97	60	11.14 6.93	2.06 0.9606	0.92	0.56	42	2.78 0.19	1.93 0.9732	1.88	0.68	60	3.72 0.44	1.65 0.9505	4	280	22.5	Kaliteli Kurutma hızı : 0.18 %/saat	Ön kurutma yapılmış kereste	
9.22	0.80	60	11.67 7.40	2.50 0.9876	0.88	0.33	40	3.27 0.04	3.39 0.9997	1.40	0.70	60	3.40 0.43	2.28 0.9887	4	183	22.5	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.19 %/saat		
7.29	0.78	150	9.5 5.5	2.56 0.9896	0.53	0.33	99	1.70 0	4.45 0.9999	1.19	0.62	150	2.37 0.37	2.91 0.9992	4	262	22.5	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.14 %/saat		
7.36	0.85	150	10.0 5.5	2.31 0.9812	1.00	0.53	102	2.40 0.18	1.89 0.9706	1.67	0.66	102	4.30 0.50	2.01 0.9778	4	251	22.5	Kaliteli Kurutma hızı : 0.14 %/saat		
7.40	0.83	150	9.5 6.0	2.40 0.9836	1.02	0.40	120	1.85 0.15	2.45 0.9929	—	—	—	—	—	4	243	22.5	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.14 %/saat	Ön kurutma yapılmış ham parke	
6.80	0.93	150	9.0 4.7	2.15 0.9684	1.04	0.45	102	3.2 0.2	2.13 0.9834	—	—	—	—	—	4	229	22.5	Kurutma hızı : 0.15 %/saat		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4	158	—	Şiddetli, Kollaps, iç çatlakları Kurutma hızı : 0.36 %/saat		

Kereste Rutubeti (U) %	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ugl) %	Kuru Termometre		Yaş Termometre		Psikro- metrik Fark		Bağıl Nem %
			C°	F°	C°	F°	C°	F°	
Baslı. rutb.									
—	—	—	40	104	39,5	103,1	0,5	0,9	97
—26	—	19,1	40	104	38,5	101,3	1,5	2,7	90
26-24	1,73	15,0	65	149	62	143,6	3	5,4	87
24-22	1,76	13,6	65	149	61	141,8	4	7,8	83
22-20	1,79	12,3	65	149	60	140,0	5	9,0	78
20-18	1,78	11,3	65	149	59	138,2	6	10,8	75
18-16	1,80	10,0	65	149	57,5	135,5	7,5	13,4	68
16-14	1,75	9,1	65	149	56	132,8	9	16,2	64
14-12	1,86	7,5	65	149	53	127,4	12	21,6	54
12-10	1,79	6,7	65	149	51	123,8	14	25,2	48
10-8	1,85	5,4	65	149	47	116,6	18	32,4	37
8-6	1,86	4,3	65	149	43	109,4	22	39,6	28
6-8	—	8,0	65	149	57	134,6	11	19,8	57

Tablo No 22 : Çoruh Meğesi taze haldeki tahtaları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 22 : Trocknungsprogramm für grüne Eichenbretter. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen).



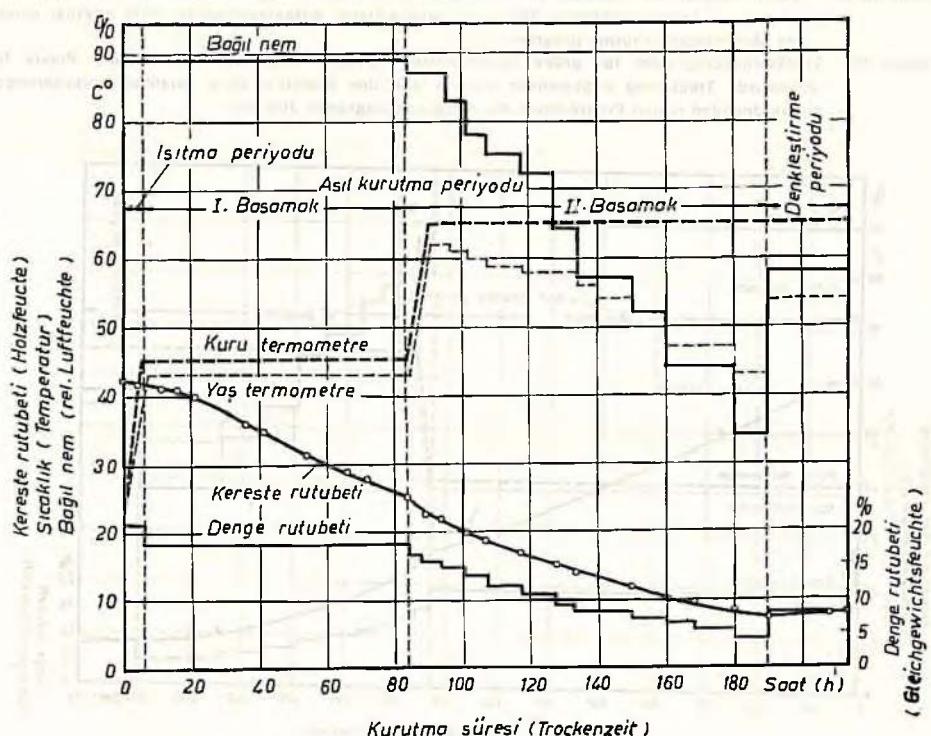
Resim 16 : (Tablo No. 22) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denemede kereste rutubetinin gidişi (Kereste kalınlığı 25 mm.).

Graf 16 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 22 bei der Trocknung von grünem Eichenbrettern (25 mm. stark).

Kereste Rutubeti (U)	Kurutma Meyli (TG)	Denge Rutubeti (Ugl)	Kuru Termometre Sıcaklık Derecesi		Yaş Termometre Sıcaklık Derecesi		Psikro- metrik Fark		Bağıl Nem
%		%	C°	F°	C°	F°	C°	F°	%
Başlı. rutb.									
—	—	21,4	45	113	44	111,2	1	1,8	94
-26	—	18,2	45	113	43	109,4	2	3,6	89
26-24	1,73	15,0	65	149	62,3	144	3	5,4	87
24-22	1,76	13,6	65	149	61	141,8	4	7,2	83
22-20	1,79	12,3	65	149	60	140,0	5	9,0	78
20-18	1,78	11,3	65	149	59	138,2	6	10,8	75
18-16	1,80	10,0	65	149	57,5	135,5	7,5	13,4	68
16-14	1,75	9,1	65	149	56	132,8	9	16,2	64
14-12	1,86	7,5	65	149	53	127,4	12	21,6	54
12-10	1,79	6,7	65	149	51	123,8	14	25,2	48
10-8	1,85	5,4	65	149	47	116,6	18	32,4	37
8-6	1,86	4,3	65	149	43	109,4	22	39,6	28
6-8	—	8,0	65	149	57	134,6	11	19,8	57

Tablo No 23 : Çoruh Meşesi ön kurutma yapılmış tahtaları için, pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 23 : Trocknungsprogramm für vorgetrocknete Eichenbretter. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuhörenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.).



Resim 17 : (Tablo No. 23) de verilen kurutma programının bir denemede uygulanışı ve bu denemede kereste rutubetinin gidişi (Kereste kalınlığı: 25 mm.).

Bild 17 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 23 bei der Trocknung von vorgetrocknetem Eichenbrett (25 mm. stark).

3.5. Orientalische Buche (*Fagus orientalis Lipsky*)

An Schnittholzproben (insgesamt 300 m³, 25 mm Dicke) wurden 15 Versuche durchgeführt. Die Auswertung der dadurch ermittelten Daten führten zu folgenden Ergebnissen :

Buchenschnittholz lässt sich leichter und schneller als Eichenschnittholz trocknen. Es ist weniger empfindlich gegen trocknungsfehler (Rissbildung, Formänderung, Verschalung) als Eichenschnittholz. Damit entstehen viele oberflächen- und Hirnrisse in der Aufheizperiode, in der notwendige hohe relative Luftfeuchtigkeit in der Kammer gehalten werden muss, um dieses Trocknungsfehler zu vermeiden. In diesem Fall ändert sich jedoch die natürliche Holzfarbe.

Die Untersuchung der zulässige Höchsttemperatur bei der Trocknung :

- Bei der Trocknung von 25 mm dickem Schnittholz wurden die Temperatur oberhalb des Fasersättigungsbereich von 60°C, 65°C und 70°C, unterhalb der Fasersättigungsbereiches von 80°C, 85°C und 90°C gewählt und mit der Temperaturen oberhalb des Fasersättigungsbereiches 60°C und unterhalb des Fasersättigungsbereich 80°C eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 24).

Die Untersuchung der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung von Anfangsfeuchte bis zum Fasersättigungsbereich :

- Bei der Trocknung des 25 mm dicken Schnittholzes wurde eine minimale Gleichgewichtsfeuchte von 12,5 % (Trockentemperatur 60°C, rel. Luftfeuchte 77 % und Psychrometerdifferenz 5°C) angewandt und dadurch eine schonende Trocknung erreicht (Tabelle 25).

Die Untersuchung der zulässigen Trocknungsgefälle bei der Trocknung von Fasersättigungsfeuchte bis zur Endfeuchtigkeit :

- Bei der Trocknung von 25 mm dickem Schnittholz wurden die Trocknungsgefälle von 3,00, 2,50, 2,35, 2,25 und 2,00 gewählt und mit den Trocknungsgefällen von 3,00 und 2,50 verstärkte, mit den Trocknungsgefällen 2,35 und 2,25 schonende, mit dem Trocknungsgefälle 2,00 sehr schonende Trocknung erreicht (Tabelle 26).

Von diesen Ergebnissen ausgehend können folgende Trocknungsprogramme vorgeschlagen werden, die in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden, und dem Praktiker nach den Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramme dienen können :

- Trocknungsprogramm für die 25 mm dicken Schnittholz ist oberhalb der Fasersättigungsfeuchte Trockentemperatur 60°C und die Gleichgewichtsfeuchte 13,8 % (rel. Luftfeuchte 82 %). Unterhalb der Fasersättigungsfeuchte ist der Trockentemperatur 80°C und das mittlere Trocknungsgefälle 2,25 (Abb. 18).

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
Dene- me Nu- mara- si	Denemelerin ya- pıldığı yer, fırın tipi, kereste miktari	Uygulanan si- caklık Lif doyg. ru- tubetinin	Ku- rut- ma Mey- li	Kereste rutubeti (%)	Kerestenin tam kuru özgül ağırlığı (gr/cm ³)	Kereste kalınlığı (mm)	Kusurlu orani	Dügün- celer			
	Ver	Fırın tipi	Ke- reste mik.	Program Nu- mara- si	Ostünde Akında						
			(m ³)		(T ₁) (T ₂)	(TG)	U _a U _e	r ₀ s n R	d s n R	p s n	
1	Aşağıda verilen Deviat Kereste Fırınl ılıkları	Moore Dry Kiln Co.	20	1	50°C 122°F	90°C 194°F	0,85	52,0 8,0	0,607 0,063 61 0,709 0,400	25,19 0,68 60 27,10 24,00	0,20 0,056 50
2			20	2	50°C 122°F	80°C 176°F	0,55	55,0 8,5	0,618 0,069 60 0,817 0,457	24,86 0,70 60 26,16 23,00	0 — 50
3			20	3	60°C 140°F	80°C 176°F	0,85	70,0 8,0	0,612 0,081 60 0,841 0,410	25,06 0,72 60 27,00 23,40	0 — 50
4			20	4	70°C 158°F	80°C 176°F	0,85	74,0 8,5	0,622 0,098 60 0,841 0,351	25,11 0,77 60 26,50 23,50	0,24 0,06 50
5			20	5	65°C 149°F	85°C 185°F	0,85	68,0 8,0	0,599 0,056 60 0,809 0,494	25,06 0,77 60 27,00 23,75	0,08 0,035 50

Tablo No. 24 : Doğu Kayını (*F. orientalis Lipsky*) kerestesi üzerinde yapılan sıcaklık araştırması denemeleri ve toplu sonuçları.

Tabelle 24 : Untersuchungsergebnisse der zulaessigen Höchsttemperatur bei der Trocknung von Buchenschnittholz (*F. orientalis Lipsky*).

1	2		3			4		5			6			7			
Dene- me Numa- rası	Denemenin yapıldığı yer, Fırın tipi, Kereste miktarı		Uygulanan Program			Kereste rutubeti (%)		Kerestenin tam kuru Özgül ağırlığı (gr/cm³)			Kusurlu Oranı			Düşün- celer			
	Yer	Fırın reste tipi	Ker- reste Mik.	Sıcak- lık	Psikro- metrik	Bağlı nem	Denge fark	U _a	U _e	r ₀	s	n	R	p	s	n	
6	Ayancık Kereste Fabrikası	Moore Dry Kiln Co.	20	60°C 140°F	4,0°C 7,2°F	82	13,8	76,0	29,0	0,609	0,057	60	0,736 0,476	0	—	50	
7			20	60°C 140°F	5,0°C 9,0°F	77	12,5	72,0	28,0	0,633	0,073	63	0,828 0,463	0,02	0,019	50	
8			20	60°C 140°F	6,0°C 10,8°F	74	11,4	80,0	28,5	0,612	0,072	63	0,804 0,443	0,12	0,043	50	

Tablo No. 25 : Doğu Kayını (*F. orientalis Lipsky*) kerestesi üzerinde yapılan İİF doygunluğu rutubet derecesinin üstünde uygulanabilecek en düşük denge rutubeti araştırması denemeleri ve sonuçları.

Tabelle 25 : Untersuchungsergebnisse der minimalen Gleichgewichtsfeuchte bei der Trocknung oberhalb des Fasersättigungsbereichs von Buchenschnittholz (*F. orientalis Lipsky*).

Deneme Numarası	Denemedenin yapıldığı yer, fırın tipi ve kereste miktarı		Uygulanan Sıcaklık		Lif doygunluğu rutubet derecesinin üstünde uygulanan		Kurutma Meyli	Kereste Rutubeti		Tam Kuru Özgül Ağırlık (gr/cm³)				Kereste Kalınlığı (mm)				Kusurlu Oranı					
	Yer	Fırın Ke- tipi mikt.	Program Numarası	Lif doyg. rutb. derecesinin		Psikro- Bağlı Den- metrik nem ge- fark % rutb. %			Başlangıç rutb.	Sonuç rutb.	(gr/cm³)				(mm)								
				Üstünde	Altında	T ₁	T ₂	U _{gl}															
9			20	6	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	3.00	52.0	8.0	0.614	0.080	60	0.811 0.427	24.97	0.95	60	27.00 23.50	0.50	0.070	50
10			20	7	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.50	65.5	8.0	0.628	0.081	60	0.782 0.404	25.66	1.04	48	28.68 23.20	0.06	0.033	50
11			20	8	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.00	75.0	7.5	0.647	0.099	60	0.904 0.446	25.11	0.82	60	27.00 23.55	0	—	50
12			20	9	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.35	62.0	8.0	0.629	0.071	60	0.816 0.453	24.70	0.34	60	26.15 22.85	0.02	—	50
13			20	10	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.25	74.0	8.0	0.627	0.107	60	0.890 0.486	24.59	1.23	60	26.50 21.00	0	—	50
14	Devrek Kereste Fab.	Dry	20	10	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.25	66.0	8.0	0.583	0.089	84	0.811 0.423	25.01	0.75	60	27.00 23.00	0	—	50
15			20	10	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.25	53.0	8.0	0.606	0.041	59	0.731 0.487	24.88	1.38	60	26.90 22.10	0	—	50
16			20	10	60°C 140°F	80°C 176°F	4°C 7.2°F	82	13.8	2.25	40.0	7.0	0.599	0.056	60	0.809 0.494	23.89	0.53	60	25.00 22.90	0	—	150

Tablo No. 26 : Doğu Kayını (*F. orientalis Lipsky*) kerestesi üzerinde yapılan kurutma meyli denemeleri ve toplu sonuçları.

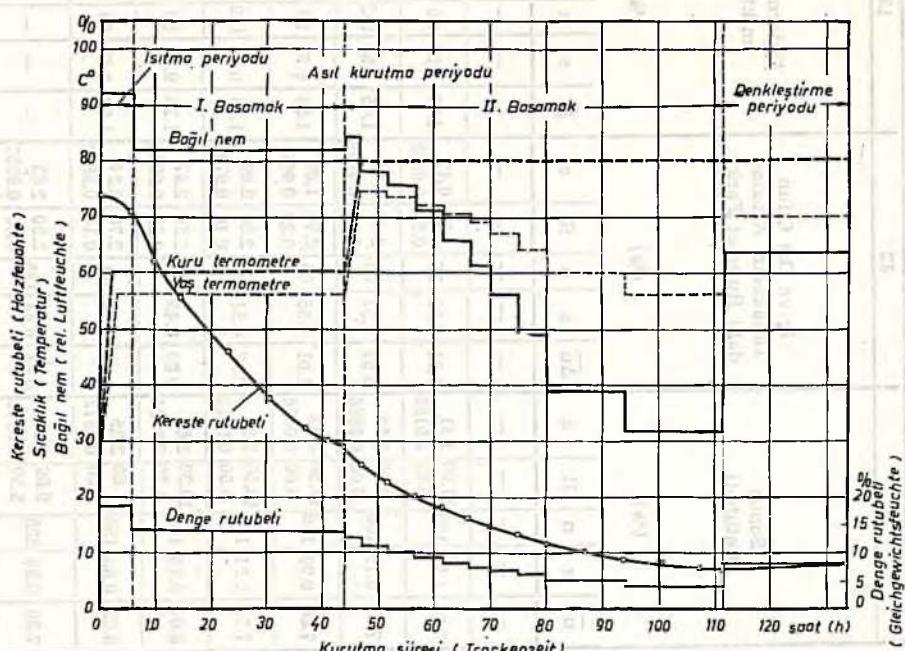
Tabelle 26 : Untersuchungsergebnisse der zulässigen Trocknungsgefälle bei der Trocknung von Buchenschnittholz (*F. orientalis Lipsky*).

11					12					13					14					15						
Sonuç Rutubeti (%)					İç ve Dış Odun Tabakaları Arasındaki Rutubet Farkı (%)					Deformasyon miktarı (%)					Kurutma Süresi (saat)					Düşünceler						
u	s	n	R	z	Δu	s	n	R	z	D	s	n	R	z	Derinlere kadar ısıtma	Asıl kurutma	Denkleştirme	Ce	Ta	Ts	Uzakken	Uzakken	Uzakken	Uzakken	Uzakken	Uzakken
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4	88	2.25	Siddetli, kabuklaşma nedeni ile süre uzun, Kurutma hızı : 0.50 %/saat								
8.20	1.52	150	11.00	1.31	1.61	0.82	36	3.50	0.47	4.77	1.96	36	9.83	-	4	82	22.5	Şiddetli Kurutma hızı : 0.70 %/saat								
7.43	0.79	150	9.60	2.53	0.83	0.37	60	2.00	3.16	1.45	0.06	102	3.25	2.35	4	123	22.5	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.55 %/saat								
7.06	0.99	150	11.50	2.02	1.01	0.55	80	2.70	1.80	1.58	0.77	99	4.00	1.84	4	90	22.5	Kaliteli Kurutma hızı : 0.60 %/saat								
7.74	0.01	150	10.50	2.20	0.97	0.51	90	2.50	2.02	1.43	0.77	102	4.70	2.04	4	107	22.5	Kaliteli Kurutma hızı : 0.63 %/saat								
8.07	0.75	150	10.20	2.67	0.89	0.45	90	2.50	2.47	1.35	0.70	90	3.45	2.36	4	96	22.5	Yüksek kaliteli Kurutma hızı : 0.60 %/saat								
8.03	0.83	150	11.00	2.35	0.90	0.49	90	2.70	2.24	1.50	0.69	90	3.70	2.17	4	94	22.5	Kaliteli Kurutma hızı : 0.49 %/saat								
7.30	0.84	225	9.50	2.37	0.84	0.44	135	2.50	2.63	-	-	-	-	-	4	77	22.5	Parke, kaliteli Kurutma hızı : 0.43 %/saat								

Kereste Rutubeti (U)	Kurutma Meylli (TG)	Denge Rutubeti (Ugl)	Kuru Termometre Sicaklık Derecesi	Yağ Termometre Sicaklık Derecesi	Psikro- metrik Fark	Bağlı Nem	
%		%	C°	F°	C°	F°	%
Baslı. rutb.							
—	—	—	60	140	58,5	137,3	1,5
—29	—	18,6	60	140	56	132,8	4
29—27	2,25	13,8	80	176	76	168,8	4
27—25	2,30	12,8	80	176	75	167,0	5
25—23	2,25	11,6	80	176	74,5	166,1	5,5
23—21	2,25	11,1	80	176	73,5	164,3	6,5
21—19	2,25	10,3	80	176	72	161,6	8
19—17	2,25	9,3	80	176	70,5	158,9	9,5
17—15	2,21	8,4	80	176	69	156,2	11
15—13	2,20	7,7	80	176	67	152,6	13
13—11	2,21	5,9	80	176	64	147,2	16
11—9	2,25	4,9	80	176	60	140,0	20
9—6	2,25	4,0	80	176	56	132,8	24
6—8	—	8,0	80	176	69,5	157,1	10,5
							18,9
							63,5

Tablo No 27: Doğu Kayını tahtaları İçin. pratikteki ilk uygulamalarda güvenle uygulanabilecek ve kalite isteklerine göre yeni programların düzenlenmesinde çıkış noktası olarak ele alınabilecek kurutma programı.

Tabelle 27 : Trocknungsprogramm für orientalische Buchenbretter. (Dieser Programm kann in der Praxis für schonende Trocknung angewendet werden und den Praktiker nach Qualitätsanforderungen anzuordnenden neuen Programmen als Ausgangsprogramm dienen.)



Resim 18 : (Tablo No. 26) da verilen kurutma programının bir denemede uygulantısı ve bu denemede kereste rutubetinin gidiş (Kereste kalınlığı 25 mm.).

Bild 18 : Verlauf der Trocknung nach der Tabelle 26 bei der Trocknung orientalische Buchenbretter (25 mm. stark).

KAYNAKLAR

- AKÜN, F., 1973.** *Istatistik ve Kalite kontrolü. İ.T.Ü. Kütüphanesi, sayı 923, İstanbul..*

GILDWALD, W., HÜBNER, H., und MÜLLER, H., 1968. *Die Nachbehandlung bei der technischen Holztrocknung. Holztechnologie, 9 Jahrg., H. 2, s. 105 - 109, Leipzig.*

GÜRTAN, K., 1974. *Istatistik ve Araştırma Metodları. İ.Ü. İşletme Fak. Yayınlarından. İ.Ü. Yayın No. 1941, İşletme Fak., Yayın No. 32, İstanbul.*

HILDEBRAND, R., 1962. *Die Schnittholztrocknung. Selbsverlag der Firma R. Hildebrand Maschinenbau GmbH Oberboihingen/Württ.*

KEYLWERTH, R., 1950. *Das «Trocknungsgefaelle» und die Steuerung von Holz-Trockenanlagen Holz - Zentralblatt, Jahrg. 76, Nr. 36, s. 375, Stuttgart.*

KEYLWERTH, R. NOACK, D. 1964. *Die Kamertrocknung von Schnittholz. Holz als Roh - und Werkstoff Bd. 22, s. 29 - 36.*

KOLLMANN-, F., 1965. *Allgemeine Grundlagen der Holztrocknung. Holz - trocknung, Holzwirtschaftliches Jahrbuch Nr. 15, s. 11 - 41, Stuttgart.*

SACHS, L., 1972. *Statistische Auswertungsmethoden. Springer - Verlag, Berlin - Heidelberg, New - York.*

TGL 21504 (1969). *Technische Trocknung von Schnittholz, Güte und Prüfung des getrockneten Holzes (DDR Standard).*

TS 51 1962. *İğne yapraklı yapı kerestesi, Ankara.*