

DRVNA INDUSTRija

ČASOPIS ZA PITANJA EKSPLOATACIJE ŠUMA, MEHANIČKE I KEMIJSKE
PRERADE DRVA, TE TRGOVINE DRVETOM I FINALnim DRVnim PROIZVODIMA

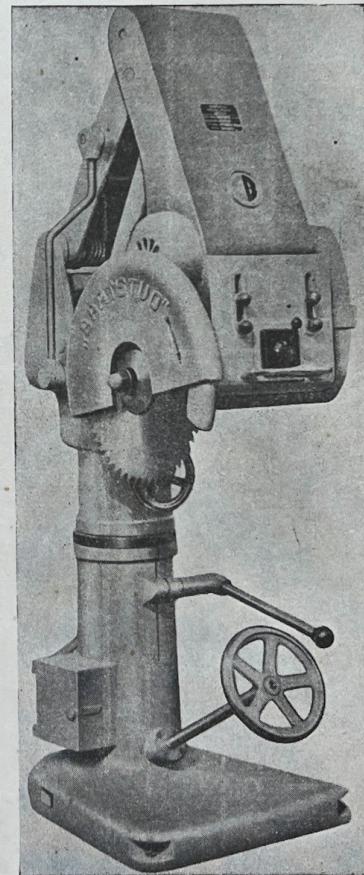
GLASILO INSTITUTA ZA DRVNO-INDUSTRIJSKA ISTRAŽIVANJA



Strojeve za obradu drva

izrađuje

„BRATSTVO“
TVORNICA STROJEVA - ZAGREB
PAROMLINSKA 58 - TELEFON 36-006 i 25-047



GOD. VII.

VELJAČA-OŽUJAK 1956.

IZLAZI JEDAMPUT MJESEČNO

2-3

POŠTARINA PLAĆENA U GOTOVOM



PODUZEĆE ZA IZVOZ DRVA I DRVNIH PROIZVODA

ZAGREB, Marulićev trg br. 18

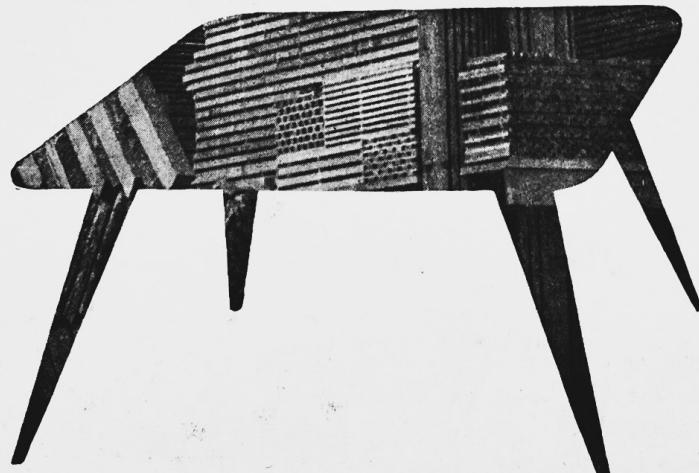
Telegram: Exportdrvo - Zagreb; Telefon: 36-251, 37-323

OBAVLJA NAJPOVOLJNIJE PUTEM SVOJIH
RAZGRANATIH VEZA

PROIZVADACI, KORISTITE NAŠE USLUGE

I Z V O Z :

PILJENE GRAĐE LIŠČARA
PILJENE GRAĐE ČETINJARA
DUŽICA HRASTOVIH
CELULOZNOG DRVA
OGRJEVNOG DRVA
ŽELJEZNIČKIH PRAGOVA
UGLJA ŠUMSKOG I RETORTNOG
ŠPER- I PANEL-PLOČA
FURNIRA, PARKETA
SANDUKA, BAČAVA
STOLICA IZ SAVIJENOG DRVA
RAZNOG NAMJEŠTAJA
DRVNE GALANTERIJE
STOLARSKOG ALATA I TEZGA
ČETAKA I KISTOVA
TANINSKIH EKSTRAKTA



TIMBER AND ALL WOOD
PRODUCTS EXPORT
THROUGH THE WORLD



DRVNA INDUSTRIJA

Godina VII.

Veljača — Ožujak 1956.

Broj 2—3

Ing. Franjo Pavletić, »Exportdrvo« — Zagreb

ISKORIŠTENJE U PROIZVODNJI PARKETA

U broju 9—10 D. I. razmatrali smo nekoliko vidova boljeg iskorišćenja drvene mase za proizvodnju popruga i parketa. Pod točkom III. na strani 11. govoreno je o iskorišćenju popruga u samoj preradi parketa na bazi drvene mase popruga i dobivene drvene mase parketa. Takav teoretski izvod u stvarnosti nema praktičnog značaja, jer u praksi operiramo kod popruga sa m^3 , a kod parketa sa m^2 , pa nam dobiveni rezultati, izvedeni na bazi m^3 , ne mogu dati pravu sliku iskorišćenja. Za praksu je naime važno, koliko smo izgubili na dužini i širini popruge, t. j. na površini kao proizvodu tih dviju dimenzija, ili, jednostavno rečeno, koju smo površinu parketa dobili iz $1 m^3$ popruga, koji imade površinu $40 m^2$ (kod 25 mm deb.). Prema tome, praktičko iskorišćenje kod prerade popruga u parkete je odnos površine popruga i površine dobivenog parketa.

Kao što smo ustanovili prosječno maksimalno i teoretski jedino moguće iskorišćenje na bazi kubature, ustanovit ćemo istom analogijom prosječno maksimalno iskorišćenje, koje se praktički može

postići na bazi odnosa površine popruga i parketa uz pretpostavku praktičkog napada širinskih grupa popruga i procenatnog odnosa širina popruga unutar jedne širinske grupe, kao što smo ustanovili na strani 11. (broj 9—10 D. I.). Pri tome se pretpostavlja, da količine popruga u pojedinim širinskim dostažu za ekonomičnu proizvodnju. Na bazi odnosa površina popruga i parketa ustanovljena su iskorišćenja za svaku pojedinu širinsku grupu i prosječno za sve širinske grupe prema tabeli na strani 13 (D. I. broj 9—10). Za naš tabelarni pregled iskorišćenja po površini korištena lijeva je strana spomenute tabele, t. j. otpad i dobivena širina parketa za pojedine širine parketa te % učešća pojedine širine popruge. U sljedećoj tabeli prikazani su ti podaci kao prosječni podaci za pojedine širinske grupe popruga, kao i prosjek za sve popruge. Pošto dužina ne utječe na ovo iskorišćenje, uzeta je ista s 1 m dužine i širine 4, 5, 6, 7, 8 i t. d. cm, pa dobijemo površinu popruge široke 4 cm, da ima 400 cm, 2,5 cm široke, da ima 500 cm^2 i t. d. Tako je uzeto i za parkete, što u računanju iskorišćenja nema utjecaja.

Širina popruga mm	Površina cm^2				Odnos širina parketa i popruga kod pera			Dobije se m^2 parketa sa perom		
	Po- pruga	Parketa sa perom			5.5 mm	3.3 mm	bez pera	5.5 mm	3.3 mm	pera bez
		5.5 mm	3.3 mm	pera bez						
39—48	400	335.6	352.2	390.8	83.90%	88.80%	97.70%	35.56	35.52	39.08
49—58	500	425.6	455.2	498.0	85.12%	91.04%	98.16%	34.05	36.41	39.26
59—68	600	525.6	550.2	590.8	87.60%	92.53%	98.47%	35.04	37.01	39.38
69—78	700	625.6	655.2	690.8	89.37%	93.60%	98.68%	35.75	37.44	39.47
79—88	800	725.6	755.8	790.8	90.70%	94.80%	98.85%	36.28	37.92	39.54
Prosjek :					86.67%	91.67%	97.68%	34.67	36.66	39.31

Iz ove tabele vidimo, da se iskorišćenje kreće kod pera:

5.5 mm od 83.90% do 90.70%
3.3 mm od 88.80% do 94.80%
bez pera(utor.) od 97.70% do 98.85%

i da se iz $1 m^3$ popruga ($40 m^2$) dobije kod pera:

5.5 mm od 33.56 m^2 do 36.28 m^2
3.3 mm od 35.52 m^2 do 37.92 m^2
bez pera(utor.) od 39.08 m^2 do 39.54 m^2

Uz već spomenuti procentualni odnos širinskih grupa popruga dobivamo prosječnu površinu parketa iz 1 m³ popruga:

Kod pera 5.5 mm	kod pera 3.3 mm	bez pera (utoreni)
$33.56 \text{ m}^2 \times 25\% = 7.719$	$35.52 \text{ m}^2 \times 23\% = 8.179$	$39.08 \text{ m}^2 \times 23\% = 8.989$
$34.05 \text{ m}^2 \times 29\% = 9.874$	$36.41 \text{ m}^2 \times 29\% = 10.559$	$39.26 \text{ m}^2 \times 29\% = 11.385$
$35.04 \text{ m}^2 \times 19\% = 6.658$	$37.01 \text{ m}^2 \times 19\% = 7.032$	$39.38 \text{ m}^2 \times 19\% = 7.482$
$35.75 \text{ m}^2 \times 19\% = 6.792$	$37.44 \text{ m}^2 \times 19\% = 7.113$	$39.47 \text{ m}^2 \times 19\% = 7.499$
$36.28 \text{ m}^2 \times 10\% = 3.628$	$37.92 \text{ m}^2 \times 10\% = 3.792$	$39.54 \text{ m}^2 \times 10\% = 3.954$
34.671	36.666	39.309

Ovo su prosječna iskorišćenja dobivena kod pera 5.5 mm, 3.3 mm i bez pera (utoreni). Vidimo, da je ovdje bitno обратити pažnju na maksimalno iskorišćenje dužine i širine, a to su elementi površine.

Ovakvi se podaci, međutim, u praksi ne mogu postići, jer su oni uvjetovani 100% ispravnom poprugom (možemo reći idealno izrađenom poprugom), a pošto znamo, da imamo u svakoj partiji izvjestan procent popruga s grijeskama, koje nastaju kod same izrade popruga (klinaste, neravan rez, nejednolika debljina, sabljaste, grbave, i t. d.), zatim grijeske, koje nastaju iza izrade popruga u pilani, kao na pr. raspukline kod prirodnog i umjetnog sušenja te grijeske, koje promaknu kod škartiranja popruga. Sve se te grijeske redovito opažaju kod same prerade parketa. Nadalje se pojavljuju grijeske nastale preradom parketa, kao što su neobradena strana utora, ili strana pera, ili nedovoljno obrađena donja strana parketa radi oskudne debljine popruga.

Nedovoljno obrađena strana utora je rijeda, a može se desiti kod jako klinastih popruga, naročito, ako se popruga kod sortiranja po širini mjeri u sredini svoje dužine. U ovom slučaju može da ostaje nepotpuno obrađena ne samo strana utora nego i strana pera.

Kod manje klinastih popruga može da ostane nedovoljno obrađen dio na strani pera.

I kod vrlo malo klinastih, kao i neravno rezanih popruga (grbav rez po dužini popruga, sabljasta popruga), mogu nastati grijeske, da ostane nedovoljno obrađena strana pera parketa, i to kod onih širina popruga kod kojih je za obradu sa strane ostalo samo 6 mm, t. j. minimalon koliko je potrebno. To su popruge širine 41, 44, 48, 51, 54, 58, 61, 64 i t. d. mm. Dešava se, da je reparacija ovakve robe nešto veća, međutim, kako ćemo u nastavku vidjeti, taj veći postotak napada reparacije ima svoje opravdanje u povećanju iskorišćenja, ukoliko se ne pojavljuje u prevelikom procentu.

Sva ovakva roba s grijeskama vraća se na reparaciju, i tim se smanjuje naprijed izračunato iskorišćenje. Zato ćemo pokušati izračunati procent reparacije na osnovu iskustvenih podataka.

Višestrukim praćenjem napada reparacije ustanovljen je prosječan napad 10% od broja komada parketa iz hrastovih normalnih popruga, 22% od

parketa iz hrastove šindre i 29% od parketa iz bukove normalne popruge. Reparacija se vrši ili po dužini ili po širini parketa. Prosječna širina napadajućih parketa iznosi 52 mm, a prosječna dužina 35 cm. Reparacijom dužine skraćuje se parket za 5 cm (iznimku čini parket dužine 25 cm, koji se skraćuje za 4 cm i parket dužine 21 cm, koji se skraćuje za 2 cm), a reparacijom širine sužuje se parket za 3 mm, uz pretpostavku, da reparacija po dužini i ona po širini napada po polovici (50%).

Procjena reparacije iznosi:

$$\begin{aligned} \text{a) hrastov parket iz normalnih popruga:} \\ \text{reparacija dužine} & 5 : 35 = 0.143 \quad i = 85.7\% \\ \text{reparacija širine} & 5 : 52 = 0.057 \quad i = 94.3\% \\ 85.7 \times 94.3 & = 8.08 \end{aligned}$$

prosječan otpad 10% komada parketa

$$\begin{aligned} 0.90 \times 100\% & = 90.00 \\ 0.81 \times 10\% & = 8.10 \end{aligned}$$

Svega: 98.10% ,

ili otpad iznosi 1.90% .

b) parket iz hrastove šindre.

prosječan otpad 22% komada parketa

$$\begin{aligned} 0.78 \times 100\% & = 78.00 \\ 0.81 \times 22\% & = 17.82 \end{aligned}$$

Svega: 95.82% ,

ili otpad iznosi 4.18% .

a) bukov parket iz normalnih popruga:

$$\begin{aligned} \text{prosječan otpad } 20\% \text{ komada parketa} \\ 0.80 \times 100\% & = 80.00 \\ 0.81 \times 20\% & = 16.20 \end{aligned}$$

Svega: 96.20% ,

ili otpad iznosi 3.80% .

b) parket iz bukve šindre (nema pouzdanih podataka).

Prema tome od naprijed dobivene površine parketa iz 1 m³ popruga treba odbiti površinu reparacije, pa bi prosječna praktična površina parketa, koju je moguće postići iz 1 m³ popruga, iznosila:

kod pera 5.5 mm

$$\text{hrast} \quad 34.67 \times 98.10\% = 34.01 \text{ m}^2$$

$$\text{bukvica} \quad 34.67 \times 96.20\% = 33.28 \text{ m}^2$$

kod pera 3.3 mm

$$\text{hrast} \quad 36.66 \times 98.10\% = 35.96 \text{ m}^2$$

$$\text{bukvica} \quad 36.66 \times 96.20\% = 35.27 \text{ m}^2$$

To su površine parketa, koje je u praksi moguće postići kod maksimalnog iskorišćenja popruga I/II klase uz uvjet, da je ta sirovina uobičajene kvalitete, tj. da kraj takve kvalitete napada normalni procent reparacije, koji je približno ovdje ustanovljen. Procent reparacije može, doduše, da bude viši ili niži od ovdje navedenog, a to ovisi o boljoj ili lošoj partiji popruga, ali u prosjeku treba da se kreće kod I/II klase popruga oko ovdje navedenog procenta. Za III klasu popruga postotak reparacije će biti veći, pa će, prema tome, i iskorišćenje biti manje. Iz ovoga slijedi, da u našoj današnjoj proizvodnji parketa primjenom pera 3.3 mm možemo praktički postići kod:

hrasta	36.00 m ²	iz 1 m ³ popruga I/II klase
bukve	35.25 m ²	iz 1 m ³ popruga I/II klase

Postizavanjem ovih površina praktički postizavamo maksimum u iskorišćenju sirovine. Oni parketarski pogoni, koji prerađuju više užih popruga, dobit će nešto manju površinu parketa iz 1 m² popruga I/II klase od gore navedene, odnosno, ako prerađuju više širih popruga I/II, mogu postići nešto veću površinu parketa od 1 m² popruga I/II kl.*

Ako se tokom godine prate širine prerađenih popruga, može se u svako doba ustanoviti, da li smo sirovinu iskoristili do maksimuma, t. j. da li smo dobiti one površine parketa, koje smo ovdje ustanovili kao prosjek kod maksimalnom iskorišćenja sirovine. To znači, koliko smo se više približili gore ustanovljenim površinama parketa, toliko smo bolje iskoristili sirovinu.

Neki praktičari sumnjaju da je 6 mm dovoljno za obradu parketa, pa ćemo i o tome nešto reći. Kod pera 3.3 mm otpada na obradu parketa od širine popruge 6—9 mm, već prema tome, koja se širina prerađuje. 6 mm za obradu po širini dolazi kod popruga širine 41, 44, 48, 51, 54, 58, 61 mm i t. d. Prema našem procentu učešća takvih napada u proizvodnji oko 30%. (Vidi tabelu na strani 13 D. I. broj 9—10). Kod ovih popruga postoji mogućnost, da budu nedovoljno obrađene s jedne ili druge strane širine, i to po pravilu na strani pera parketa. Prateći reparaciju širine tih popruga, ustanovljeno je, da stvarno postoji nešto veća reparacija nego kod ostalih širina popruga, i da ona kod popruga ovih širina iznosi do 25% komada. Najnepovoljniji procent od 25% dešava se onda, kad je veća količina popruga nepropisno izrađena (koničnost, neravan rez i slično). Prosječna širina ovih popruga iznosi 58 mm. Promatrati ćemo samo ovih 30% parketa o kojima je ovdje riječ.

* Podaci reparacije za bukov parket nisu više stručno provjeravani, pa bi parketarski pogoni, koji rade više bukovinu, mogli iste provjeriti i eventualno ovaj procent korigirati.

1. Ako skidamo 6 mm uz pretpostavku, da nemá reparacije, iskorišćenje iznosi 94.83%.
2. Ako skidamo 9 mm, iskorišćenje iznosi 89.66%.

Kada bi sve vraćali na reparaciju, nastali bi gubici radi ponovnog vraćanja u proizvodnju. Pošto troškovi proizvodnje iznose oko 30% od vrijednosti sirovine, to možemo dozvoliti vraćanje na reparaciju do 65%, a da ne bude od toga nikakvog pozitivnog ni negativnog efekta. Međutim, takvih se parketa ne vraća kod normalno izrađenih popruga nikako više od 25%. Prema tome, imat ćemo 75% s iskorišćenjem 94.83% i 25% s iskorišćenjem 89.66%, što iznosi 93.53%, ili veći postotak iskorišćenja za 3.87%.

30% od naše godišnje količine od 960.000 m² iznosi $288.000 \text{ m}^2 \times 3.87\% = 11.145 \text{ m}^2$. Uz prosječnu cijenu od 1.200 din/m² to iznosi 13,374.000 din. Ako odbijemo troškove proizvodnje radi ponovnog vraćanja na preradu u iznosu od 30% cijene koštana, ostaje veća vrijednost od preko 9,000.000 din.

Iz ovoga vidimo, da je kod parketa opravdano računati s perom 3.3 mm minimalnim otpadom po širini od 6 mm samo dotle, dok napad reparacija radi takve mjere ne iznosi više od 2/3 komada od količine popruga koje napadaju u širinama 41, 44, 48, 51 i t. d. mm, a do toga praktički ne smije doći. Ukoliko je takav napad veći od 2/3 broja komada popruga tih širina, treba se odlučiti na izradu parketa za jednu širinu niže, t. j. umjesto da iz popruga

41 44 48 51 54 58 61 mm širine
dobijemo parkete

35 38 42 45 48 52 55 mm širine
izrađujemo parkete

32 35 38 42 45 48 52 mm širine

Izrada parketa 18 mm debljine. Analogno kao što smo ustanovili prosječno iskorišćenje iz odnosa površine popruga i površine parketa kod debljine 22.5 mm, ustanovit ćemo praktično prosječne moguće iskorišćenje kod parketa debljine 18 mm. Kod izrade ovoga parketa upotrebljavamo popruge 20 mm debljine, a 1 m³ popruga te debljine sadrži 50 m². Iskorišćenje po površini u procentima iznosi isto kao i kod parketa 22.5 mm debljine, t. j. kod pera:

5.5 mm	3.3 mm	bez pera (utoreni)
86.67%	91.67%	87.68%

Iz toga dobivamo, da iz 1 m³ popruga 20 mm debljine treba da napadne slijedeća površina parketa:

5.5 mm	$50 \times 86.67 = 43.33 \text{ m}^2$
3.3 mm	$50 \times 91.67 = 45.83 \text{ m}^2$
bez pera (utoreni)	$50 \times 97.68 = 48.84 \text{ m}^2$

Ako na reparaciju uzmemu već ranije ustanovljeni procent dobijemo kod pera:

5.5 mm	$43.33 \times 98.10\% = 42.50 \text{ m}^2$
	$43.35 \times 95.82\% = 41.52 \text{ m}^2$
	$43.33 \times 96.20\% = 41.68 \text{ m}^2$

kod hrasta iz norm. popruga I/Ia
kod hrastove šindre
kod bukve iz norm. popruga I/IIa

$$\begin{aligned} 3.3 \text{ mm } & 45.83 \times 98.10\% = 44.96 \text{ m}^2 \\ & 45.83 \times 95.82\% = 43.91 \text{ m}^2 \\ & 45.83 \times 96.20\% = 44.09 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

kod hrasta iz norm. popruga I/Ia
kod hrasta iz šindre
kod bukve iz norm. popruga I/IIa

Da li je šindra interesantna sirovina? Prosječan napad šindre kod nekih pilana, koje pretežno pile hrastovinu, iznosi 1.8% od piljene grude. Primjenimo li toj procent na našu perspektivnu količinu piljene grude, dobivamo:

$70.000 \text{ m}^3 \text{ trupaca} \times 48\% = 14.583 \text{ m}^3$ hrastove piljene grude $14.583 \text{ m}^3 \times 1.8\% = 262 \text{ m}^3$ šindre. Od ove je količine 50% sposobno za preradu u parkete 18 mm, pa to iznosi 130 m³ šindre. Uz napad 43.9 m² iz 1 m³ iznosi to 5.500 m² parketa.

Ako rezimiramo naše izlaganje o praktičnim mogućnostima iskorišćenja sirovine u proizvodnji parketa, možemo konstatirati slijedeće:

1. Primjenom pera na parketu 3.3 mm, umjesto 5.5 mm, povećavamo dobivenu površinu parketa po svakom prorađenom m³ popruga oko 2 m².

Primjenimo li to na cijelokupnu perspektivnu količinu raspoloživih popruga, dobijemo kod pera:

5.5 mm

hrast	$8.700 \text{ m}^3 \text{ popr.} \times 34.00 \text{ m}^2 = 295.800 \text{ m}^2$	park.
bukva	$15.600 \text{ m}^3 \text{ popr.} \times 33.25 \text{ m}^2 = 518.700 \text{ m}^2$	park.
jasen	$2.200 \text{ m}^3 \text{ popr.} \times 34.00 \text{ m}^2 = 74.800 \text{ m}^2$	park.
Svega: 26.500 m ³ popr.	889.300 m ² park.	

3.3 mm

hrast	$8.700 \text{ m}^3 \text{ popr.} \times 36.00 \text{ m}^2 = 313.200 \text{ m}^2$	park.
bukva	$15.600 \text{ m}^3 \text{ popr.} \times 35.25 \text{ m}^2 = 549.900 \text{ m}^2$	park.
jasen	$2.200 \text{ m}^3 \text{ popr.} \times 36.00 \text{ m}^2 = 79.200 \text{ m}^2$	park.
Svega: 26.500 m ³	942.300 m ² park.	

Razlika iznosi 53.000 m². Uz prosječnu cijenu od 1.200 din. po 1 m² parketa to iznosi **63,600.000** din.

Iz ovog vidimo, kako neznatna izmjena na širini pera parketa — za proizvodnju vrlo jednostavna i komercijalno primjenljiva, — povisuje iskorišćenje sirovina za 6% i daje višemilijunski financijski efekt. Radi toga, oni parketarski pogoni, koji još nisu u svojoj proizvodnji primijenili pero 3.3 mm, treba da to učine odmah. To je potrebno, pored toga, i zato, da se provede unifikacija standarda.

2. Treba izraditi i parket 18 mm prvenstveno iz napadajuće šindre, a i iz popruga, koje dobivamo van uobičajenog napada pilanske proizvodnje, t. j. rezanjem tankim pilama kvalitetnijih cjepanica, tankih trupčića i druge oblovine, koja nije pilanski trupac i koja se ne reže na gateru. Ustanovili smo, da ćemo na ovaj način dobiti 1.000 m³ popruga. Koristeći isto za popruge 20 mm debljine (u suhom stanju izradom parketa s perom 3.3 mm), umjesto na 25 mm, povećaje se površina parketa od 42.5 m² na 45 m² ili 2.5 m² po 1 m³ popruga, što na 1.000 m² iznosi 2.500 m² parketa više.

3. Količina od	942.000 m ²
povisuje se za količinu dobivenu od šindre	5.500 m ²
i za količinu dobivenu na razlici, koja napada izradom 18 mm, umjesto 22.5 mm (1.000 m ³ popruga)	2.500 m ²
Ukupna količina	950.000 m ²
Do	960.000 m ²
Iznosi manjak	10.000 m ²

sto na ovu količinu čini oko 1%, a to je procent, koji se uopće ne može tretirati kao manjak.

OUTPUT IN PARQUET FLOORING PRODUCTION

The previous study of the output („Drvna Industrija”, Vol. VI, No. 9—10, sept.-oct. 1955), founded on the relation between the timber volume of raw material and finished parquet boards is of no practical importance, and in this study the author analyses the problem from the point of view of the relation of area of parquet strips and finished parquet boards. The practically greatest possible output of finished products with a tongue heights of 5.5 and 3.3 mm is analysed. The author states that the maximal practically possible output of 36 m. sq. of finished parquet boards from 1 m. cu. of oak parquetry strips of I/II grade may be obtained, and 35.25 m. sq. of finished parquet boards from 1 m. cu. of beech parquetry strips of the same grade, considering that the waste able to be repaired amounts with oak to 2 per cent and with beech to 4.25 per cent.

Further the author proves that the surplus measure of 6 mm is sufficient for machining the width with proper parquetry strips. The practically maximal output with parquet boards of 18 mm thickness can be 45 m. sq. with oak, and 44 m. sq. with beech parquetry strips of I/II grade. By using the tongue heights of 3.3 mm instead of the former 5.5 mm, the production of parquet boards can be increased by 6 per cent and all plants should change to this dimensions. In this way in P. R. Croatia alone the production of parquet boards could be increased for 53.000 m. sq. yearly.

The author recommends the production of parquet boards of 18 mm of thickness and 3.3 mm of tongue heights and the saw mills should produce parquetry strips of 20 mm of thickness in dry condition wherever it is possible. Reconstructing the old-fashioned plants in replacing the old equipment with up-to-date high production machines, and increasing maximally the output of raw material, the reduced fellings in future will not endanger the production of parquet flooring, which will be able to maintain the actual volume of production.

Novi madisonski režimi za umjetno sušenje drveta

1) Uvod

Američki Laboratorij za šumske proizvode (Forest Products Laboratory (F. P. L.) iz Madisona, Wisconsin (USA) dao je god. 1951. na pokusnu upotrebu nove režime za umjetno sušenje drveta. Ovi se režimi primjenjuju na nekim mjestima i kod nas, ali ponekad na temelju nepotpunih i nesigurnih podataka. Zbog toga smatram, da će biti korisno prikazati nove madisonske režime na osnovu publikacije, koju je objavio O. W. Torgeson (1) tehnolog spomenutog laboratorija.

Kod nas je **režim sušenja** uobičajen termin za uvjete sušenja. Seriju temperatura i relativne vlage uzduha u sušionici, kod kojih se drvo može dovoljno brzo sušiti bez većih oštećenja, zovemo uvjetima sušenja. (Schedules. Trockenvorschriften, condition du séchage). To je serija različitih stanja uzduha u sušionici utvrđena istraživanjima. Onome tko rukovodi procesom sušenja, režim služi kao vodič. Ako se temperatura uzduha iskazuje odvojeno od relativne vlage uzduha, govori se o **režimu temperature i o režimu relativne vlage (režimu vlage)**.

2) Karakteristike novih režima¹

Do ovih režima došao je F. P. L. revizijom svojih ranije objavljenih režima (2). Revizija ranije objavljenih režima izvršena je na osnovu novih saznanja, do kojih je F. P. L. došao proučavanjem procesa umjetnog sušenja drveta. Ta se nova saznanja sastoje u ovome: 1) **relativna vlagu se može mijenjati tek onda, kad je drvo izgubilo oko jednu trećinu sadržaja vode**, koju je imalo u sirovu stanju, 2) **relativna vlagu se može brže snižavati i 3) pri kraju sušenja se može primijeniti viša temperatura**. Primjena ovih saznanja dovela je do poboljšanja ranije objavljenih režima za umjetno sušenje, koje se sastoji u kraćem trajanju i manjem oštećivanju drveta u toku sušenja.

Kod novih režima odvojeni su režimi temperature od režima relativne vlage iz razloga, što temperatura i relativna vlagu ne vrše jednak utjecaj na grijeske drveta, koje se javljaju prilikom sušenja.

Režimi temperature prikazani su u tablici (»Režimi temperature«), koja prikazuje stanje suhog termometra. Ukupno ima 14 režima temperature označenih velikim slovom T i brojevima 1—14. Po redani su po oštini na taj način, da je s T1 označen najblaži, a s T14 najošttriji. **Početna temperatura**

suhog termometra se ne mijenja, dok sadržaj vode u drvetu ne padne na 30% točku zasićenosti). Konačna se temperatura postiže u 5 promjera za vrijeme, dok sadržaj vode u drvetu opada od 30 % na 15 %. Konačne temperature su više kod revidiranih, nego kod ranije objavljenih (madisonskih) režima. To je u skladu s onim, što je rečeno, da se pri kraju sušenja mogu primijeniti više temperature. Režime temperature proračunao sam iz $^{\circ}\text{F}$ u $^{\circ}\text{C}$.

Režimi relativne vlage dani su psihrometričkim razlikama (razlika između očitanja na suhom i na vlažnom termometru). Režimi relativne vlage označeni su brojevima 1—8. Početne psihrometričke razlike pojedinih režima međusobno se razlikuju. Svi režimi relativne vlage imaju jednaku konačnu psihrometričku razliku ($27,8^{\circ}\text{C}$), koja se postiže kod svih režima relativne vlage u 6 promjena. Promjene se sastoje u postepenom povećavanju početne psihrometričke razlike. Iznosi, za koje se početna psihrometrička razlika povećava, nađeni su istraživanjem. Promjene psihrometričke razlike vrše se kod određenog sadržaja vode u drvetu, koje je već izgubilo oko jednu trećinu vode, koju je imalo u sirovu stanju. Sadržaj vode u sirovu stanju varira prema vrstama drveta i drugim faktorima. Da bi se to uzelo u obzir, formirano je 6 razreda promjena vlage u drvetu, što je označeno velikim slovima alfabetu A — F. Svaka od ovih 6 vrsta promjene vlage u drvetu može se kombinirati sa svih 8 režima relativne vlage. Na taj se način može postići ukupno 48 kombinacija. U tablici »Režimi vlage« preračunata je psihrometrička razlika iz $^{\circ}\text{F}$ u $^{\circ}\text{C}$.

3) Upravljanje procesom sušenja

Sadržaj vode, koji se određuje na probnim daskama (sušioničkim uzorcima), služi kao baza za procjenu srednjeg sadržaja vode složaja, koji se nalaze u sušionici. Zbog toga probne daske trebaju biti u pogledu vlage pravi predstavnici dasaka svog složaja. Kod izbora probnih dasaka treba voditi računa o onim faktorima, zbog kojih se razlikuje vlagu individualnih komada drveta. Poznato je, da kod drveta četinjača postoje velike razlike vlage između srževine i bjeljike u času iza obaranja. Vlaga srževine četinjača u času iza obaranja stabla blizu je točki zasićenosti (30%), osim kod mokre srži jelovine, a vlagu bjeljike može iznositi i do 250 %. Kod drveta listača obično nema tako velikih razlika između sadržaja vlage u srževini i bjeljiki kao kod četinjača. U nekim slučajevima kod listača može u času iza obaranja biti i veća vlagu krževine nego bjeljike. Poznato je

¹ Ovi režimi ne vrijede za umjetno sušenje drveta za avijaciju. U tom se slučaju primjenjuju niže temperature, da bi se očuvala maksimalna čvrstoća drveta

Režimi temperature (temperatura suhog termometra)
(po Torgesonu FPL)

Redni broj promjene	Sadržaj, rode		Režim temperature broj													
	od	do	T1	T2	T3	T4	T5	T6	T7	T8	T9	T10	T11	T12	T13	T14
	%	%	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C	°C
1	pocetnog	30	37,8	37,8	43,4	43,4	48,9	48,9	54,5	54,5	60,0	60,0	65,6	71,2	76,7	82,3
2	30	25	40,6	43,4	48,9	48,9	54,5	54,5	60,0	60,0	65,6	65,6	71,2	76,7	82,3	87,8
3	25	20	40,6	48,9	54,5	54,5	60,0	60,0	65,6	65,6	71,2	71,2	71,2	76,7	82,3	87,8
4	20	15	46,1	54,5	60,0	60,0	65,6	65,6	71,2	71,2	71,2	76,7	82,3	82,3	87,8	93,4
5	15	konačnog	48,9	65,6	71,2	82,3	71,2	82,3	71,2	82,3	71,2	82,3	82,3	82,3	87,8	93,4

Režimi vlag (psihrometrické razlike) (po Torgesonu FPL)
"A" režimi "B" režimi

C'rezim.

E" rezimi

D'režimi

F"režimi

Tab. 1 Indeks režima za umjetno sušenje tvrdog drveta (po Torgesonu)

Vrst	Oznaka režima					
	za gradu		za specij. sortimente		Naziv	Temp Vlaga
	25, 32, 38 mm	30 mm	Temp	Vlaga		
Joha (<i>Alnus rubra</i> Bong.)	T10	D4	T8	D3		
Jabuka (<i>Malus</i>)	T6	C3	T3	C2		
Američki bijeli jasen (<i>Fraxinus americana</i> L.)	T8	B4	T5	B3		
Trepeljika (<i>Populus tremuloides</i> Michx.)	T12	E7	T10	E6		
Lipa (<i>Tilia americana</i> L.)	T12	E7	T10	E6		
Bukva (<i>Fagus</i>)	T8	C2	T5	C1	četvrtac 25 %	T0 C3
Breza (<i>Betula papyrifera</i> Marsh.)	T10	C4	T8	C3	" 50 "	T5 C2
Zuta breza (<i>Betula lutea</i> Michx.)	T8	C4	T5	C3	" 25 "	T10 C6
					" 50 "	T8 C4
					" 25 "	T8 C5
					" 50 "	T5 C4
Aesculus octandra Marsh (Buckeye)	T10	F4	T8	F3		
Sivi orah (<i>Juglans cinerea</i> L.)	T10	E4	T8	E3		
Kasna sremza (<i>Prunus serotina</i> Ehrh.)	T8	B4	T5	B3		
Američki pitomi kesten (<i>Castanea dentata</i> Borkh.)	T10	E4	T8	E3		
<i>Castanopsis shryosophylla</i> DC (Chinguapin)	T4	F1	T2	E1		
Topola (<i>Populus deltoides</i> Bartr.)	T10	F5	T8	F4		
Drijen (<i>Cornus florida</i> L.)	T6	C3	T3	C2	Thalacki cunci	T3 B2
Brijest (<i>Ulmus americana</i> L.)	T8	D4	T6	D3		
Koprivica (<i>Celtis</i>)	T8	C4	T6	C3		
Hikorija (<i>Carya</i>)	T8	D3	T6	D1	bjeli draci	T4 D2
					veliki	T4 C2
					Ruzicasti	T8 D1
					ili crveni	T8 C1
Božikovina (<i>Ilex opaca</i> Ait.)	T8	D4	T4	C3		
Grab (<i>Ostrya virginiana</i> K. Koch.)	T8	B3	T3	B1		
Kalmia (<i>Umbellularia californica</i> Nutt.)	T8	C4	T5	C3		
Obični bagrem (<i>Robinia pseudoacacia</i> L.)	T8	A3	T3	A1		
Planika (<i>Arbutus menziesii</i> Pursh.)	T8	D2	T3	D1		
Magnolija (<i>Magnolia</i>)	T10	D4	T8	D3		
Mahagoni (<i>Swietenia</i>)	T8	C4	T4	C3		
Srebrolistni javor (<i>Acer saccharinum</i> L.)	T8	C4	T6	C3		
Javor sladorovac (<i>Acer saccharum</i> Marsh.)	T8	C3	T5	C2	četvrtac za kuglane	T3 A3
					" 25 %	T8 C4
					" 50 "	T5 C3
Hrast (<i>Quercus velutina</i> Lam.)	T4	E2	T3	E1		
Hrast (<i>Quercus borealis</i> Michx.)	T4	D2	T3	D1		
Hrast (<i>Quercus alba</i> L.)	T4	C2	T3	C1		
Hrast (Oak southern lowland)	T2	C1	—	—		
Lithocarpus densiflora Rehd (Oak tanbark)	T4	E1	T3	D1		
Maklura (<i>Maclura pomifera</i> Schneid.)	T6	A2	T3	A1		
Persimon (<i>Diospyros virginiana</i> L.)	T6	C3	T3	C2	Thalacki cunci	T3 B2
Američki likvidambar (<i>Liquidambar styraciflua</i> L.) ^{top.gum}	T12	F5	T11	D4		
- " - (<i>Liquidambar styraciflua</i> L.) (red-gum)	T8	C4	T5	C3		
Američka platana (<i>Platanus occidentalis</i> L.)	T6	D2	T3	D1		
Nyssa sylvatica Marsh. (Tupelo black)	T12	E5	T11	D3		
Nyssa aquatica L. (Tupelo water)	T12	E5	T11	D3		
Crni orah (<i>Juglans nigra</i> L.)	T6	D4	T3	D3	kundaci	T3 D4
Vrba (<i>Salix nigra</i> Marsh.)	T10	F4	T8	F3		
Tulipanovac (<i>Liriodendron tulipifera</i> L.)	T11	D4	T10	D3		

Tab.2 Indeks režima za umjelno sušenje drveta¹ (po Torgesonu)

Vrst	Oznaka režima			
	za gradu		za specijalne svrhe	
	23,32 i 38 mm	50 mm	Temp. Vlaga	Temp. Vlaga
Mocvarni taxodij (<i>Taxodium distichum</i> Rich.)	T ₁₂	E ₄	T ₁₁	E ₃
Nutkanski pačempres (<i>Chamaecyparis nutkaensis</i> Spach)	T ₁₂	A ₄	T ₁₁	A ₃
Borovica (<i>Juniperus virginiana</i> L.)	T ₁₀	A ₄	T ₈	A ₃
				dosegova ulje 23,32 i 38 mm
				50 ---
Kalifornijski libocedar (<i>Libocedrus decurrens</i> Torr.)	T ₁₂	E ₅	T ₁₁	E ₄
Obična američka tuja (<i>Thuja occidentalis</i> L.)	T ₁₂	B ₅	T ₁₁	B ₄
Lawsonov pačempres (<i>Chamaecyparis lawsoniana</i> Parl.)	T ₁₂	B ₄	T ₁₁	B ₃
Grbičasti pačempres (<i>Chamaecyparis thyoides</i> L.)	T ₁₂	A ₅	T ₁₁	A ₄
Golema tuja (laka) (<i>Thuja plicata</i> D Don)	T ₁₂	B ₅	T ₁₁	B ₄
-- (teška) (<i>Thuja plicata</i> D Don)	T ₈	F ₅	T ₆	F ₄
Obična američka duglazija (<i>Pseudotsuga taxifolia</i> Britt.)	T ₁₃	A ₄	T ₁₂	A ₃
				obična ¹
				ustki komadi
Zapadno američka balzamasta jela (<i>Abies lasiocarpa</i> Nutt.)	T ₁₄	B ₅	T ₁₂	B ₄
Obična balzamasta jela (<i>Abies balsamea</i> Mill.)	T ₁₄	E ₅	T ₁₂	E ₄
Vancouverška jela (<i>Abies grandis</i> Lindl.)	T ₁₄	E ₅	T ₁₂	E ₄
Jela (<i>Abies procera</i> Rehd.)	T ₁₄	A ₅	T ₁₂	A ₄
Jela (<i>Abies amabilis</i> Forb.)	T ₁₄	B ₅	T ₁₂	B ₃
Velebnajela (<i>Abies magnifica</i> A Murr.)	T ₁₄	E ₅	T ₁₂	E ₄
Koloradska jela - dugoigličarka (<i>Abies concolor</i> Engelm.)	T ₁₄	E ₅	T ₁₂	E ₄
Kanadská cuga (<i>Tsuga canadensis</i> Carr.)	T ₁₃	E ₅	T ₁₂	E ₄
Zapadno američka cuga (<i>Tsuga heterophylla</i> Sarg.)	T ₁₃	C ₅	T ₁₂	C ₄
Kanadski ariš (<i>Larix laricina</i> K. Koch.)	T ₁₂	B ₄	T ₁₁	B ₃
Zapadno američki ariš (<i>Larix occidentalis</i> Nutt.)	T ₁₂	B ₄	T ₁₁	B ₃
Američki borovac - vajmutovac (<i>Pinus strobus</i> L.)	T ₁₁	C ₅	T ₁₀	C ₄
Bor (<i>Pinus contorta</i> var <i>latifolia</i> S. Wats.)	T ₁₂	C ₅	T ₁₁	C ₄
Žuti ili zlatni bor (<i>Pinus ponderosa</i> Laws.)	T ₁₀	C ₆	T ₈	C ₅
				dosegvanje 33,34,35,36 mm
				-- 50 mm
Američki crveni bor (<i>Pinus resinosa</i> Ait.)	T ₁₂	B ₅	T ₁₁	B ₄
Bor (<i>Pinus echinata</i> Mill.)	T ₁₄	B ₅	T ₁₂	B ₄
Golemi ili sladorni bor (<i>Pinus lambertiana</i> Dougl.)	T ₁₀	E ₆	T ₈	E ₅
				dosegvanje 33,34,35,36 mm
				-- 50 mm
Obalni mamutovac (laki) (<i>Sequoia sempervirens</i> Endl.)	T ₆	D ₅	T ₆	D ₄
Obalni mamutovac (teški) (<i>Sequoia sempervirens</i> Endl.)	T ₆	F ₅	T ₆	F ₄
Smreka (<i>Picea mariana</i> B.S.P., <i>P. rubens</i> Sarg., <i>P. glauca</i> Voss)	T ₁₄	B ₅	T ₁₂	B ₄
Engelmanova smreka (<i>Picea engelmanni</i> Engelm.)	T ₁₄	E ₅	T ₁₂	E ₄
Sitkanska smreka (<i>Picea sitchensis</i> Carr.)	T ₁₄	B ₅	T ₁₂	B ₄
Bor (<i>Pinus monticola</i> Dougl.)	T ₁₀	B ₅	T ₈	B ₄

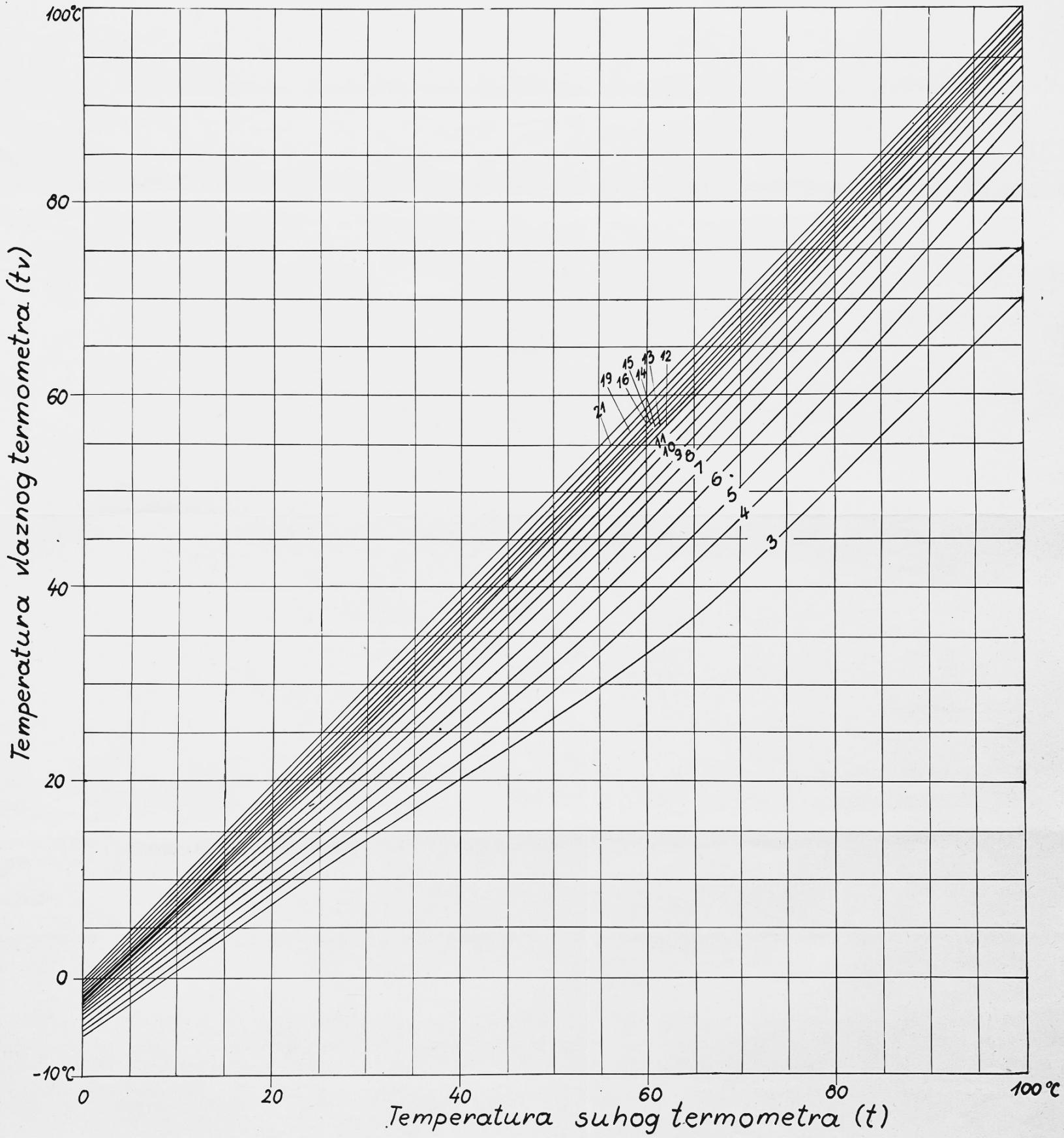
1) Ovi se režimi baziraju uglavnom na sadržaju vode u srževini i namijenjeni su za osrednje složaje, za sve kvalitete i sortimente, na koje se ne stavljuju specijalni zahtjevi kod sušenja. Kad treba izbjegći ispadanje kvrga kod obične grude, primjenjuje se režim

temperature T₇ i uvjeti pod 3. Ti se uvjeti podržavaju kao konačni do kraja sušenja. Ako je u pitanju drvo debelo 50 mm, koje treba da se suši brže, tada se podržavaju uvjeti po režimu vlage propisani pod 4, mjesto pod 3.

nadalje, da se bjelika brže suši nego srževina, koja se zapunjava izvjesnim tvarima kod osržavanja. Te i druge faktore treba imati u vidu kod izbora probnih dasaka. F. P. L. preporuča, da svaki složaj ima najmanje 2 kom. probnih dasaka, i to sa svake strane složaja po jednu s tim, da kod jednog punjenja sušionice ne bude manje od 6

probnih dasaka. F. F. L. smatra, da se promjene relativne vlage i temperature mogu vršiti s dovoljnom sigurnošću na osnovu srednjeg sadržaja vode polovine (od ukupnog broja) najvlažnijih probnih dasaka.

Termometri moraju točno pokazivati temperaturu u sušionici. U tu svrhu krpica vlažnog ter-



mometra treba biti čista i stalno vlažna. Pera kontrolera, koji automatski bilježe temperaturu, treba češće kontrolirati. Termometre treba povremeno baždariti. Netočni termometri pokazuju neko drugo stanje, a ne ono, koje vlada u sušionici. To može dovesti do ozbiljnih grijeha i nepotrebno produžiti trajanje sušenja. Termometri se postavljaju u najvruću zonu sušionice.

Brzina strujanja uzduha je brzina, kojom uzduh prolazi kroz složaj drveta u sušionici. Revidirani režimi su namijenjeni sušionicama s mehaničkom cirkulacijom, koje imaju srednju brzinu uzduha 1 do 1,8 m/s (60 do 108 m/min). Početne psihrometričke razlike mogu se povećati u sušionicama, koje imaju znatno manje brzine strujanja uzduha od navedenih. U sušionicama, koje imaju prirodnu cirkulaciju uzduha, mogu se početne psihrometričke razlike povećati za 2,2°C:

4) Primjena režima

Režimi za piljeno tvrdo i meko sjevero-američko drvo označeni su u indeksima, u koje sam naveo pored našeg imena, i latinsko, da se točno zna, na koju se vrst drveta režim odnosi (tab. 1 i 2).

Tab. 3 predstavlja primjer režima za umjetno sušenje hrastovine (red oak), debole 25 mm. Režim je u ovom slučaju dan izrazom T4—D2, što znači, da se režim temperature T4 kombinira s režimom relativne vlage D2. Tab. 3 pokazuje način, kako treba ispisati režim, koji se nađe u indeksima. Početna temperatura se ne mijenja, dok sadržaj vode u drvetu ne padne na 30 %. Sadržaj vode u drvetu uzima se iz D razreda vlage drveta. Režim temperature T4 uzima se iz tablice »Režimi temperature«, a režim vlage 2 iz razreda D. Stanje vlažnog termometra dobiva se oduzimanjem psihrometričke razlike od stanja suhog termometra. Relativna vlaga i vlaga ravnoteže u tab. 3 čitane su iz tab. 4, koju sam preračunao u °C. Pod vlagom ravnoteže razumijeva se sadržaj vode u postocima, koji se uspostavlja u drvetu, ako je ono dovoljno izloženo utjecaju uzduha određenog stanja, t. j. određene temperature i relativne vlage.

Na osnovu tab. 4 konstruirana je sl. 1., s koje se može očitati vlaga ravnoteže za poznatu temperaturu suhog termometra u °C i psihrometričku razliku u °C i za one vrijednosti temperature suhog termometra i psihrometričke razlike, koje se ne mogu naći u tab. 4. Keylwerth (3) je konstruirao sličan grafikon.

Za drvo debelo 25, 32 i 38 mm preporučen je u indeksima isti režim, a za drvo 50 mm blaži, da se izbjegnu grijeha. Ovo ne znači, da se debljine 25, 32 i 38 mm mogu sušiti zajedno u jednom punjenju.

Meka građa se brže suši od tvrde. Ako se desi, da je nakon jedan dan sušenja sadržaj vode kod

Tab. 3. Kombinirani režimi temperature i relativne vlage za umjetno sušenje hrastovine (red oak), debole 25 mm (po Torgesenu)

Redni broj promjene temperature	Redni broj promjene vlage	Sadržaj vode razred D		Temperatute T4 Suni termometer		Režim vlage 2		Stanje vlažnog termometra		Relativna vlaga		Vlaga ravnoteže	
		Sadržaj vode		Režim vlage T4 Suni termometer		Režim vlage 2		Stanje vlažnog termometra		Relativna vlaga			
		od	do	°C	°C	°C	°C	%	%	%	%		
1	1	početnog	50	43,4	2,2	41,2	87	17,5					
1	2	50	40	43,4	2,8	40,6	84	16,2					
1	3	40	35	43,4	4,4	39,0	75	13,3					
1	4	35	30	43,4	7,8	35,6	60	9,9					
2	5	30	25	48,9	16,7	32,2	31	5,4					
3	6	25	20	54,5	27,8	26,7	10	2,0					
4	6	20	15	60,0	27,8	32,2	14	2,6					
5	6	15 konačnog	82,3	27,8	54,5	26	3,3						

mekog drveta niži od onog, koji pokazuje režim u slijedećoj promjeni, tada se ta može preskočiti i uzeti narednu.

Od režima za piljenu građu mogu se razlikovati režimi za specijalne sortimente zbog toga, jer se kratki i uski komadi suše brže nego piljena građa normalnih dimenzija.

Konačni sadržaj vode, do kojeg treba drvo osušiti, ovisi o svrsi, kojoj je ono namijenjeno. Ako se može predviđjeti, da će se drvo navlažiti poslije sušenja, treba ga sušiti na niži postotak vlage od konačnog, koji je potreban računajući s navlažnjanjem drveta iza sušenja u toku prerade ili uskladištenja.

Kad treba umjetno sušiti drvo, koje je već bilo prirodno sušeno, valja početi s višom relativnom vlagom prije primjene režima, da se uspostavi strmiji gradijent vlage, jer prirodno sušeno drvo ima splošten gradijent vlage¹. Postupak s višom relativnom vlagom važniji je za prirodno sušeno drvo uzeto na umjetno sušenje u kišnom nego u

1. Sadržaj vlage drveta opada u smjeru kretanja vlage, t. j. od sredine drveta prema površini, kad se drvo suši izvana. Ako se sadržaj vlage u postocima tankih lamela drveta nanese na odgovarajuće distante u smjeru toka vlage, dobiva se krivulja unutarnjeg gradijenta vlage, koja ima oblik parabole. Toj paraboli odgovara jednadžba $P = 3/2(M - E) + E$, u kojoj je P sadržaj vode u postocima najvlažnije točke u sredini drveta, M je srednji sadržaj vode ispitivanog komada u vrijeme određivanja vlage, a E je sadržaj vode u postocima na površini drveta. Za vrijednost od P , koje su veće od točke zasićenosti, ova jednadžba daje samo približne rezultate. Krivulje gradijenta vlage su u tom slučaju nepravilne, više manje sploštene, a mogu biti i zvonolike na vrhu. Za vrijednosti od P ispod točke zasićenosti jednadžba daje točnije rezultate (5).

suhom periodu. Za umjetno sušenje prirodno sušenog drveta uzima se u svim slučajevima režim vlage A pod istim brojem, koji je propisan i za sirovo drvo. Režim temperature se ne mijenja.

Ako se u sušionici ne može postići konačna psihrometrička razlika od $27,8^{\circ}\text{C}$ kod nižih temperaturi (67 ili 71°C), primjenjuju se manje psihrometričke razlike. Kod psihrometričke razlike $27,8^{\circ}\text{C}$ drvo se brzo suši i ne puca. Može se dogoditi, da se neke daske previše osuše prije nego najvlažnije dosegnu konačni poželjni postotak vlage. To se eliminira postupkom izjednačenja na kraju sušenja.

Za vrste drveta, koje imaju smole oko kvrga (duglazijevina), propisani su blaži režimi — niža temperatura, da se smola oko kvrga ne bi otopila i viša relativna vлага, da ne dođe do nepravilnog utezanja i zbog toga do ispadanja kvrga.

Standardni režimi za sušenje piljene grude ne vode računa o lokalnim faktorima, koji mogu imati utjecaja na umjetno sušenje. Ni za istu vrstu drveta ne može se dobiti uvijek isti rezultat zbog varijacija u karakteristikama sušenja. Kod blistača se može primijeniti niža početna vлага nego kod boćnica, jer manje nagnju pucanju. Bez provjerenih podataka ne mogu se vršiti radikalne izmjene u režimima. Mogu se vršiti manje promjene režima, i to samo na temelju točnih opažanja.

5) Izjednačenje i kondicioniranje

Postupci izjednačenja i kondicioniranja primjenjuju se na kraju umjetnog sušenja. Postupak izjednačenja poduzima se, da se uklone razlike u vazi između pojedinih komada drveta u složaju. Izjednačenje se primjenjuje, kad se traži, da razlika vlage između pojedinih komada bude što manja. Postupak kondicioniranja primjenjuje se iza postupka izjednačenja, da se izjednači sadržaj vlage po debljinu pojedinih komada u složaju i da se ukloni ili bar ublaži skorelost. Za izjednačenje i kondicioniranje daje F.P.L. (po Torgesonusu) ove upute:

Najsušu probnu dasku punjenja treba osušiti za 2 postotka vlage ispod konačnog sadržaja vlage, koji se želi postići. Ako je na pr. konačni sadržaj vlage 8% , najsušu probnu dasku treba osušiti na 6% .

Postupak izjednačenja primjenjuje se, kad najsuša probna daska dosegne za 2 procenta niži sadržaj vlage od konačnog. U navedenom primjeru uspostavlja se vлага ravnoteže 6% .

Postupak izjednačenja traje, dok najvlažnija probna daska ne postigne konačni sadržaj vlage, u navedenom slučaju 8% .

Postupak izjednačenja se završava, kad najvlažnija probna daska postigne poželjni konačni postotak vlage, i tada se pristupa kondicioniranju.

Postupak kondicioniranja sastoji se u podržavanju vlage ravnoteže, koja je viša od poželjnog konačnog postotka vlage, i to za 2 do 3 postotka vlage kod mekog i 3 do 4 kod tvrdog drveta. U navedenom primjeru meko drvo bi se kondicioniralo kod vlage ravnoteže 10 ili 11% a tvrdi kod 11 ili 12% . Postotak kondicioniranja traje, dok se drvo ne oslobodi skorelosti. Trajanje postupka kondicioniranja ovisi o vrsti i debljini drveta, sadržaju vode i stupnju skorelosti. Kondicioniranje traje od 4^{h} (kod mekog drveta, debelog 25 mm) do 48^{h} i više (kod nekih vrsta tvrdog drveta, debelog 50 mm). Što je viša temperatura, to kondicioniranje kraće traje, i bolje se uklanja skorelost. Ako se ne može dobiti odgovarajuća vлага ravnoteže, kod visoke temperature snizuje se temperatura do onog stupnja, na kom se može postići. Obično se kod 82°C može postići. Kod visoke relativne vlage skorelost se ublažuje samo na površini, a može nastati i obrnuta skorelost, što je isto tako ozbiljna grijeska kao i skorelost. F.P.L. (po Torgesonusu) preporuča, da se postupci izjednačenja i kondicioniranja izvode prema podacima u tab. 5.

6) Hlađenje drveta

Drvo se obično hlađi u sušionici prije nego se za hladnog vremena iz nje izvozi. Kad se zagrijano drvo, osušeno na 7 do 8% , izveze iz sušionice u hladnu atmosferu, uzduh oko drveta se znatno zagrijava, zbog čega mu se snizuje relativna vлага. Čini se, da to ne djeluje štetno na drvo. Pucktanje, koje se pritom čuje, vjerojatno dolazi prije od pomicanja drveta na letvicama uslijed utezana zbog promjene temperature nego od pucanja drveta.

Tab. 5. — Preporuke za izjednačenje i kondicioniranje grude (po Torgesonusu)

Konačni poželjni srednji sadržaj vode	Sadržaj vode do kojeg najsuši uzorak treba biti osušen prije izjednačenja	Vлага ravnoteže, kod koje punjenje treba biti izjednačeno	Poželjan sadržaj najvlažnijeg uzorka na kraju izjednačenja	Vлага ravnoteže za postupak kondicioniranja	
				za meko drvo	za tvrdi drvo
0/0	0/0	0/0	0/0	0/0	0/0
5	3	3	5	7—8	8—9
6	4	4	6	8—9	9—10
7	5	5	7	9—10	10—11
8	6	6	8	10—11	11—12
9	7	7	9	11—12	12—13
10	8	8	10	12—13	13—14
11	9	9	11	13—14	14—15

7) Primjena režima u kanalnim sušionicama

Revidirani standardni režimi, koji su namijenjeni za sušenje piljene grude u komorama, mogu

Tab. 4. — RELATIVNA VLAGA I VLAGA RAVNOTEZE ZA UPOTREBU TEMPERATUROM SUHOG TERMOMETRA I PSIHIROM. RAZLIKOM (PO TORGESONU)

Temperatur suhog termometra °C	Psihrometrička razlika u °C																				Temperatur suhog termometra °C																																												
	0,5	1,1	1,7	2,2	2,8	3,3	3,9	4,4	5,0	5,6	6,1	6,7	7,2	7,8	8,3	8,9	9,5	10,0	10,6	11,1	11,7	12,2	12,8	13,3	13,9	14,5	15,0	15,6	16,1	16,7	17,3	18,9	20,0	21,1	22,2	25,0	27,8																												
-1,1	8,9	7,8	6,7	5,7	4,6	3,6	2,7	1,7	6	5,7	3,9	1,6																						-1,1																															
	15,9	12,9	10,8	9,0	7,4	5,7	3,9	1,6																																																									
1,7	9,0	8,1	7,2	6,3	5,4	4,5	3,7	2,8	1,9	1,1	3																									1,7																													
	15,8	13,9	11,9	10,3	8,8	7,4	6,0	4,5	2,9	0,8																																																							
4,4	9,2	8,3	7,5	6,6	6,0	5,2	4,5	3,7	2,9	2,2	1,5	8																								4,4																													
	17,6	14,8	12,9	11,2	9,9	8,6	7,4	6,2	3,0	3,5	1,9																																																						
7,2	9,3	8,5	7,8	7,2	6,4	5,8	5,1	4,4	3,7	3,1	2,5	1,9	1,2	6																					7,2																														
	13,3	11,7	10,7	9,5	8,5	7,5	6,5	5,3	4,2	2,9	1,5																																																						
10,0	9,3	8,6	8,0	7,4	6,8	6,2	5,6	5,0	4,4	3,8	3,2	2,7	2,1	1,6	10	5																			10,0																														
	19,0	16,3	14,4	12,7	11,5	10,3	9,4	8,5	7,6	6,7	5,7	4,8	3,9	2,8	1,5																																																		
12,8	9,4	8,8	8,2	7,6	7,0	6,5	6,0	5,4	4,9	4,4	3,9	3,4	2,8	2,4	1,9	14	9	5	5															12,8																															
	19,5	16,9	15,1	13,4	12,2	11,0	10,1	9,3	8,4	7,6	6,0	5,3	4,5	3,6	2,5	1,3																																																	
15,6	9,4	8,9	8,3	7,8	7,3	6,6	6,3	5,8	5,3	4,5	3,9	3,4	3,0	2,6	2,1	1,7	13	5	5	1													15,6																																
	19,9	17,4	15,6	13,9	12,7	11,6	10,7	9,9	9,1	8,3	7,6	6,9	6,3	5,6	4,9	4,1	3,2	2,3	1,3	0,2																																													
18,3	9,5	9,0	8,4	8,0	7,5	7,0	6,6	6,1	5,6	5,2	4,8	4,4	3,9	3,6	3,2	2,7	2,4	2,0	1,6	1,3	8	6	2																		18,3																								
	22,3	19,8	16,1	14,4	13,3	12,1	11,2	10,4	9,7	8,9	8,3	7,7	7,1	6,5	5,8	5,2	4,5	3,8	3,0	2,3	1,4	0,4																																											
21,1	9,5	9,0	8,6	8,1	7,7	7,2	6,8	6,4	5,9	5,5	5,1	4,8	4,4	3,6	3,3	2,9	2,5	2,2	1,9	1,5	1,2	9	6	3																		21,1																							
	20,6	18,2	16,5	14,9	13,7	12,5	11,6	10,9	9,4	8,8	8,3	7,7	7,2	6,6	5,5	4,9	4,3	3,7	2,9	2,3	1,3	0,7																																											
23,9	9,5	9,1	8,6	8,2	7,8	7,4	7,0	6,6	6,2	5,8	5,4	5,1	4,7	4,4	4,1	3,7	3,4	3,1	2,8	2,4	2,1	1,8	1,5	1,2	10	7	4	1											23,9																										
	20,9	18,5	16,8	15,2	14,0	12,9	11,2	10,5	9,5	8,7	8,2	7,7	7,2	6,7	6,2	5,6	5,1	4,7	4,1	3,5	2,9	2,3	1,7	9	6	2																																							
26,7	9,6	9,1	8,7	8,3	7,9	7,5	7,2	6,8	6,4	6,1	5,7	5,4	5,0	4,7	4,4	4,1	3,8	3,5	3,2	2,8	2,3	2,0	1,8	1,5	1,2	10	7	5	3											26,7																									
	21,0	18,7	17,0	15,5	14,3	13,2	12,3	11,5	10,9	10,1	9,7	9,1	8,6	8,1	7,7	7,2	6,8	6,3	5,8	5,4	4,8	4,0	3,6	3,0	2,3	1,8	1,5	1,2	10	7	5	3																																	
29,5	9,6	9,2	8,8	8,4	8,0	7,6	7,3	7,0	6,6	6,3	5,9	5,6	5,3	5,0	4,7	4,4	4,1	3,8	3,6	3,3	3,0	2,8	2,5	2,3	2,0	1,8	1,5	1,3	11	9	4										29,5																								
	21,2	18,8	17,2	15,7	14,5	13,5	12,5	11,8	11,2	10,6	10,0	9,5	9,0	8,5	8,1	7,6	7,2	6,7	6,3	6,0	5,6	5,2	4,8	4,3	3,9	3,4	3,0	2,4	1,8	1,5	1,2	10	7	5	4																														
32,2	9,6	9,2	8,9	8,5	8,1	7,8	7,4	7,1	6,8	6,5	6,1	5,5	5,2	4,9	4,7	4,4	4,1	3,8	3,5	3,2	2,9	2,6	2,4	2,1	1,8	1,5	1,3	11	9	5	1										32,2																								
	21,3	18,9	17,3	15,9	14,7	13,7	12,8	12,0	11,4	10,7	10,2	9,7	9,3	8,8	8,4	8,0	7,6	7,2	6,8	6,3	6,1	5,7	5,3	4,9	4,6	4,2	3,8	3,3	2,8	2,1	1,8	1,4	1																																
35,0	9,6	9,2	8,9	8,5	8,2	7,9	7,5	7,2	6,9	6,6	6,3	6,0	5,7	5,5	5,2	4,9	4,6	4,4	4,2	3,9	3,7	3,4	3,2	3,0	2,8	2,6	2,3	2,2	2,0	1,7	14	10	6	2									35,0																						
	24,3	19,0	17,4	16,1	14,9	13,9	12,9	12,1	11,6	11,0	10,5	10,0	9,5	9,1	8,7	8,2	7,9	7,5	7,1	6,8	6,4	6,1	5,7	5,3	5,1	4,8	4,4	4,0	3,6	3,0	2,3	1,8	1,5	1,2	10	7	5	2																											
57,8	9,6	9,3	8,9	8,6	8,3	8,0	7,7	7,3	7,0	6,8	6,5	6,2	5,9	5,6	5,4	5,1	4,9	4,6	4,4	4,1	3,9	3,7	3,5	3,3	3,0	2,8	2,6	2,4	2,2	2,1	1,8	1,5	1,3	1,0	7	4										57,8																			
	21,3	19,0	17,3	16,1	15,0	13,9	12,4	11,8	11,2	10,6	10,1	9,6	9,2	8,8	8,5	8,1	7,6	7,2	6,7	6,4	6,1	5,7	5,4	5,2	4,9	4,6	4,2	3,8	3,4	3,1	2,6	2,1	1,8	1,5	1,2	10	7	5	2																										
40,5	9,6	9,3	9,0	8,7	8,3	8,0	7,6	7,3	7,0	6,7	6,5	6,2	6,0	5,7	5,5	5,3	5,0	4,8	4,6	4,4	4,2	4,0	3,8	3,5	3,3	3,1	2,9	2,6	2,4	2,2	2,0	1,7	14	11	8	2										40,5																			
	24,4	19,0	17,5	16,2	15,1	14,1	13,4	12,7	12,1	11,5	11,0	10,5	10,0	9,7	9,4	9,0	8,7	8,3	7,9	7,7	7,4	7,2	6,8	6,6	6,3	6,1	5,7	5,4	5,2	4,8	4,5	4,0	3,5	3,0	2,5	2,1	1,8	1,5	1,2	10	7	5	2																						
43,4	9,7	9,3	9,0	8,7	8,4	8,1	7,8	7,5	7,2	6,9	6,6	6,3	6,0	5,7	5,5	5,3	5,1	4,9	4,6	4,4	4,2	4,0	3,8	3,6	3,4	3,2	3,0	2,8	2,6	2,4	2,2	2,0	1,7	14	11	8	2										43,4																		
	24,6	19,0	17,5	16,2	15,1	13,9	13,2	12,6	12,0	11,4	10,8	10,2	9,6	9,0	8,7	8,3	8,0	7,7	7,5	7,2	6,8	6,6	6,3	6,0	5,7	5,4	5,2	4,8	4,5	4,0	3,5	3,0	2,5	2,1	1,8	1,5	1,2	10	7	5	2																								
46,1	9,7	9,3	9,0	8,8	8,5	8,2	7,9	7,6	7,4	7,1	6,8	6,6	6,3	6,1	5,8	5,5	5,3	5,0	4,8	4,5	4,3	4,1	4,0	3,8	3,6	3,4	3,2	3,0	2,8	2,6	2,4	2,2	2,0	1,7	14	11	8	2											46,1																
	24,4	19,0	17,5	16,2	15,1	14,1	13,4	12,7	12,1	11,5	11,0	10,5	10,0	9,7	9,4	9,0	8,7	8,3	8,0	7,8	7,6	7,3	7,0	6,8	6,6	6,4	6,2	6,0	5,8	5,5	5,3	5,1	4,8	4,5	4,0	3,5	3,0	2,5	2,1	1,8	1,5	1,2	10	7	5	2																			
48,9	9,7	9,4	9,1	8,8	8,5	8,2	7,9	7,7	7,5	7,3	7,0	6,8	6,6	6,4	6,2	6,0	5,8	5,6	5,3	5,1	4,9	4,7	4,5	4,3	4,1	4,0	3,8	3,6	3,4	3,2	3,0	2,8	2,6	2,4	2,2	2,0	1,7	14	11	8	2											48,9													
	24,3	19,0	17,4	16,2	15,1	14,1	13,4	12,7	12,1	11,5	11,0	10,5	10,0	9,7	9,4	9,0	8,7	8,3	8,0	7,7	7,5	7,2	7,0	6,8	6,6	6,4	6,2	6,0	5,8	5,5	5,3	5,1	4,8	4,6	4,4	4,2	4,0	3,7	3,5	3,3	3,1	2,9	2,7	2,5	2,3	2,1	1,8	1,5	1,2	10	7	5	2												
51,7	9,7	9,4	9,0	8,6	8,3	8,0	7,7	7,5	7,3	7,0	6,8	6,5	6,3	6,1</																																																			

poslužiti kao baza za određivanje uvjeta, koji vlađaju na mokrom i suhom kraju kanalne sušionice. U nekim se kanalnim sušionicama kontroliraju uvjeti samo na suhom kraju. Primjena opisanih režima na kanalne sušionice može biti i opasna kod sortimenata, koji se teško suše. U tom je slučaju bolje primjeniti blaže temperature i relativnu vlagu od onih, koje su propisane ovim režimima.

8) Vremenski režimi

Ako se u opisanim režimima vlage postoci vlage drveta zamijene s vremenskim intervalima, dobivaju se vremenski režimi, koji su praktični za upotrebu. Kod vremenskih se režima vodi proces sušenja po vremenu, a ne po promjenama sadržaja vlage u drvetu, do kojih se dolazi mijerenjem sadržaja vode u probnim daskama. Vremenski režimi se mogu primjenjivati u komorama, u kojima je utvrđen odnos između promjena sadržaja vode utvrđenog na probnim daskama i vremena i gdje su sva punjenja sušionice približno identična. Iz opisanih standardnih režima mogu

se razviti vremenski režimi na bazi dovoljno velikog broja očajanja.

9) Trajanje sušenja

U novim madisonskim režimima ne spominje se trajanje sušenja iz razloga, što ono jako varira s raznim faktorima, kao što su: početni i konačni sadržaj vode, brzina i jednoličnost strujanja uzuđa, jednoličnost uvjeta sušenja, način slaganja, točnost instrumenata, uspješnost primjenjene tehnikе, individualne osobine drveta i vrst sušionice.

LITERATURA:

- 1) Torgeson, O. W.: Schedules for the kiln drying of wood. No D1791 (1951) FPL Forest Service US dept. of Lučić Madison, USA.
- 2) Horvat, I. i B. Emrović: Režimi sušenja drveta. Sumarski list 1951, br. 8-10, str. 303-321.
- 3) Keylwerth, R.: Die Kamertrocknung von Schnittholz. Holz als Roh und Werkstoff 1951, Heft 7, str. 289.
- 4) Brown, H. P., A. J. Panshin and C. C. Fornasith: Textbook of wood technology, Volume I (1949), II (1952). New York — Toronto — London.
- 5) Šumarski priručnik, I dio. Zagreb 1946.

NEW MADISON SCHEDULES FOR THE KILN DRYING OF WOOD

The new Madison schedules for the kiln drying of wood are applied in some plants, but in our language the complete data are not yet published. In this article the new Madison schedules are given, based on the publication of Torgeson (1) (FPL). The author writes about the application of the new schedules and gives the data converted from Deg. F. in Deg. C., which measure units are used in this country. For finding the equilibrium moisture content on basis of the dry-bulb temperature and wet-bulb depression in Deg. C., the author plotted the diagram on fig. 1, based on the data in the mentioned paper of Torgeson. The table giving the recommended drying schedules for drying hardwoods and softwoods is completed with Latin names of each species quoted.

Ing. Rikard Štriker, Institut za drvno-industrijska istraživanja — Zagreb

ZAŠTITA DRVETA OD POŽARA

Drvo se od ostale građe razlikuje svojim odličnim svojstvima: velikom čvrstoćom i elastičnošću, malenom težinom, lakoćom obradovanja, a zbog svoje neznatne vodljivosti predstavlja odličan materijal za zvučnu i toplinsku izolaciju. Međutim, drvo kao organska tvar ne samo da je izloženo razaranjima prouzročenim napadima biljnih i životinjskih štetočinja, već je slabo otporno i protiv požara. U mnogim područjima primjene ispoljuje se ova laka zapaljivost drveta vrlo štetno, i zato je problem njegove zaštite od požara od velikog značenja. Ovo se naročito odnosi na drvene građevine (na pr. industrijske dvorane, radionice, montažne kuće, daščare, štagljeve, gumna, krovne konstrukcije i sl.), ali i na rudarstvo (jamsko drvo), brodarstvo i t. d., ukratko na sve gdje postoji povišena opasnost od požara.

Prilikom spaljivanja drveta možemo uočiti četiri izrazite faze: najprije se drvo zapali na površini kod temperature od oko 250°C razvijajući zapaljive plinove; zatim ovo rastvaranje uz porast vrućine zahvaća i unutrašnjost drveta (spaljivanje) sve dotle, dok se ne stvori sloj usijanog ugljena, koji često ugasi plamen (pougljivanje) i konačno, ukoliko kisik ima pristupa, užareni se ugaj ponovno raspalmi i unutrašnja jezgra, dotada zaštićena ugljem, počinje da izgara (naknadno žarenje).

Gorivost drveta ovisna je o njegovom sastavu, to jest njegovim kemijskim i fizikalnim svojstvima. Izgaranje drveta će teći utoliko brže, što je manja njegova fizička težina, što je sloj drveta tanji i što je veća površina pristupačna izgaranju. Oblik površine također utječe, jer se glatko bla-

njano drvo teže zapali od hravavog. Nadalje gorivost ovisi i o vrsti drveta, te je na primjer hrastovina otpornija od četinja, a prisutnost smola, guma i sličnih tvari znatno pojačava gorivost drveta. Budući da je drvo slab vodič topline, to plamen zahvaća prije svega spoljnju stranu i napreduje sporo prema nutrini. Ukoliko je drvo u većim komadima (grede, potpornjaci) često dolazi samo od sebe do prestanka izgaranja prouzrokovanih stvaranjem sloja uglja, koji štiti unutarnji dio drveta, čak i pored velike vrućine, od širenja vatre. Na gorivost drveta utječe i stupanj njegove vlažnosti.

Potpuna zaštita drveta od požara nije moguća, jer se drvo prilikom zagrijavanja iznad izvjesne granice temperature (plamište: 225—260°C) raspadaju u lako zapaljive tvari.

Usprkos tome uspjelo je pronaći prikladna sredstva i postupke, koji omogućuju smanjenje zapaljivosti drveta, odnosno da se u slučaju, kad se već zapalilo, oteža i umanji daljnji tok požara. Ovo se može postići na više načina:

1) ohlađenjem ispod plamišta (na pr. štrcanjem vode, impregnacijom sa solima, koje se tale u vatri, a koje pri tome vežu velike količine topline);

2) sprečavanjem pristupa zraka, odnosno kisika do površine drveta (na pr. premazivanjem s otopinom od boraksa ili vodenog stakla a također i s raznim organskim sredstvima, većinom na bazi umjetne smole, koja se u vrućini pougljavaju uz stvaranje pjenušave naslage; prevlake od metala i dr.);

3) stvaranjem zaštitnog, teško upaljivog sloja (na pr. upotrebo raznih kiselina, koje stvaraju već unaprijed na površini drveta pougljeni sloj, ili, pak, impregnacijom pomoću kemijskih spojeva, koji se u vrućini raspadaju i pri tome stvaraju kisele ili alkalne tvari, a posljednje ubrzavaju stvaranje ugljenog zaštitnog sloja);

4) stvaranje zaštitne atmosfere na samoj površini drveta (na pr. impregnacijom kemijskim spojevima, koji kod povišene temperature razvijaju inertne plinove kao amonijak, ugljični dioksid, sumporni dioksid, vodenu paru i sl., a koji na taj način razređuju atmosferu, koja okružuje drvo, t. j. smanjuju količinu kisika u zraku).

Naravno da će se primjenom više od jednog od spomenutih postupaka postići najveći uspjeh u zaštiti drveta, a uz to valja još provesti i izvjesne mјere opreznosti. Tako, na primjer, treba već prilikom izgradnje drvenih objekata izbjegavati uspravne šupljine, koje djeluju poput dimnjaka. Također je potrebno da se ugrađeno drvo, ukoliko se nalazi u blizini ložišta ili kakvih izvora topline zasloni djelotvornom izolacijom, koja zbog svoje slabe vodljivosti topline usporava zagrijavanje samoga drveta. Ovakve se izolacije izrađuju iz

azbesta, kaolina, kreča, cementa, vodenog stakla, barita, litopona, krede i dr.

Pored dobre djelotvornosti u pogledu obrane od požara, od zaštitnih se sredstava još zahtijevaju i slijedeća svojstva: topivost treba da bude što veća, jer tek 20—25%-ne otopine zajamčuju da putem višekratnog premazivanja bude primljena potrebna količina soli. U slučaju da kod nekog sredstva nije dostađna prirodna sposobnost kvašenja, potrebno je dodati druga djelotvorna sredstva za moćenje u svrhu lakšeg prodiranja u dubinu i čvršćeg prianjanja. Od velike je važnosti i trajnost zaštitnog sredstva. Zaštitna sredstva ne smiju niti hlapiti, niti ljuštiti se, otkapavati ili iscvasti. Nadalje treba da budu jeftina, neopasnja za zdravlje radnika, te da ih se može proizvesti iz domaćih sirovina. Napokon ona ne smiju razvijati otrovne plinove prilikom suzbijanja požara.

Uzimajući u obzir sva navedena svojstva, preostaje samo ograničeni broj korisnih sredstava za zaštitu protiv požara. Nema izgleda da bi se pronašla još mnoga, do danas nepoznata zaštitna sredstva. Poboljšanje treba prije očekivati od mjeđavina poznatih sredstava i premaza s vatrostalnim punilima, što je ovisno o povišenju njihove moći prodiranja u dubini te sposobnosti prianjanja pomoću naročitih močila.

Među premazima, koji usporavaju zapaljenje drveta, pokazali su se vrlo dobri aluminijski ili cinkovi-oksikloridni cementi kao temeljni premazi, dok se kao pokrovna boja uzima ester kremične kiseline bojadisan s titanovim oksidom, antimonomivim oksidom i barijskim sulfatom. Ovakvi se premazi mogu plastificirati dodatkom dibutilftalata.

Premazi, koji stvaraju pjenušave slojeve, sastoje se iz anorganskih soli, koje smanjuju gorivost, kao na pr. amonijev fosfat, borati i dr. te organskih spojeva, kao na pr. diciandiamid, formaldehid, šećer, karbamidne i melaminske plastične mase, saponini i dr. Takve mješavine predstavljaju efikasna sredstva za zaštitu drveta od požara, međutim, njih se ne smije naknadno prekrivati s drugačijim prevlakama (na pr. uljanim bojama).

Od prokušanih zaštitnih sredstava anorganskog porijekla najvažnija su slijedeća:

1) Soli amonijaka su vrlo djelotvorna sredstva kod zaštite drveta protiv požara, a sprečavaju naknadno žarenje. Najviše se upotrebljava monosomonijev fosfat ($\text{NH}_4\text{H}_2\text{PO}_4$) s dodatkom nešto pentaklorfenola kao antiseptika, budući da je čisti fosfat hranjivo tlo za gljive, zbog čega se nakon izvjesnog vremena umanjuje djelotvornost. Dobru i trajnu moć zaštite od vatre posjeduje također amonijev sulfat ($(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$) i amonijev bromid NH_4Br . Manje je djelotvoran amonijev klorid (NH_4Cl), premda se odlikuje dobrim fungicidnim osobinama. Sve soli amonijaka izjedaju kovine i željezo, a najmanje je korodivan amonijev sulfat.

2) Acetati. Izuvezši olovni acetat ($C_2H_3O_2$)₄ Pb, svi drugi acetati se nisu pokazali probitačni u zaštiti drveta, jer su hlapivi, a uslijed toga brzo gube djelotvornost.

3) Borati se ubrajaju među najefikasnija zaštitna sredstva, premda u topolini gube kristalnu vodu (naročito kalijski i natrijski borat), a time djelomično i svoju djelotvornost, inače nagrizaju aluminij i čelik, ali usporavaju naknadno žarenje drveta.

4) Kloridi. Od klorida jedino cinkov klorid i magnezijski klorid imaju značaja u zaštiti od požara.

5) Karbonati. Kalijski karbonat (pepeljača) $K_2CO_3 + 2H_2O$ je dobar kao sredstvo za zaštitu drveta, jer podupire stvaranje pougljenog sloja. Ostali karbonati igraju samo podređenu ulogu u zaštiti drveta.

6) Fosfati. Mimo već spomenutog amonijskog fosfata, također su i natrijski i kalijski fosfati dobra zaštitna sredstva.

7) Sulfati. Među sulfatima pokazuje najbolje djelovanje aluminijski i magnezijski sulfat, zatim $KAl_2(SO_4)_2 + 12H_2O$ (stipsa). Oni doduše na zraku gube kristalnu vodu (raspadanje), što umanjuje njihovu djelotvornost.

8) Silikati. Vodeno staklo (Na_2SiO_3 ili K_2SiO_3) se rijetko kada upotrebljava samo, već s raznim dodacima kao: azbestno brašno, bena, barit, litopon, kreda itd. Čisto vodeno staklo daje prilikom goreњa pjenušav sloj, koji sprečava pristup zraka. Međutim, sloj vodenog stakla nanijet na drvo brzo se raspada pod utjecajem atmosferskog ugljičnog dioksida u natrijski karbonat i kremičnu kiselinu, bezvrijedne u zaštiti drva.

Sredstva za zaštitu drva od požara nanose se bilo kao premazi na površinu, bilo potapanjem, odnosno impregniranjem samog drva. Sve se više uvida vrijednost impregnacije drva protiv požara, to se više prelazi od jednostavnijih postupaka (mazanje, prskanje, potapanje) na vakum-tlak

postupak u kotlu, koji jedini daje puno jamstvo za punovrijednu impregnaciju.

U slučaju da je drvo već ugrađeno dolazi u obzir samo primjena postupka štrcanjem ili premazivanjem otopine za impregnaciju. Pri tome valja uočiti slijedeće: šupljike (pore) drveta ne smiju biti začpljene, radi toga treba da drvo bude suho i bez mrlja od masti i ulja, a drvo ne smije biti već prije obojeno uljanim ili ljepivim bojama. Premazivanje se ne smije izvoditi po velikoj hladnoći, kao ni uz izravno zračenje sunca. Otopine treba načiniti s mekanom vodom (kišnicom), jer tvrda voda izlučuje netopive vapnene taloge, koji zatvaraju šupljike. Danas se pri tome dodaju, posred pravih impregnacionih soli, i specijalna sredstva za močenje, koja dovode do smanjenja površinske napetosti i time do lakšeg prodiranja impregnacionog sredstva u šupljike drveta. Djelotvorni premazi zahtijevaju do cca 0,4 kg soli po 1 m² površine drveta, što se može postići samo višestrukim premazivanjem.

Ostali bi postupci bili impregnacija potapanjem u vodenim otopinama (difuzija), ili, pak, postupak prirodnim istiskivanjem sokova (Boucherie), odnosno pomoću impregnacije u kotlovima (vakum-tlak postupak), koji se provadaju na isti način kao i kod impregnacije protiv gljivica. Samo se moraju upotrebljavati mnogo jače, impregnacione otopine (6–30%-tne), jer treba nastojati, da u drvo uđe 12–60 kg/m³ soli (što odgovara primjene 200 l tekućine po 1 m³ drva).

Da bismo se uvjerili u efikasnost pojedinih sredstava za zaštitu drveta, moraju se izvoditi praktična ispitivanja njihove zaštitne moći. Tako se ispitivanja ne provode samo u laboratoriju, već i putem poluindustrjiskih pokusa. Obično se mjeri brzina zapaljenja, odnosno brzina izgaranja. Kod toga se posmatra gubitak na težini i dostignuta temperatura.

Zaštita drva od opasnosti lakog zapaljivanja se svakako isplati, jer su troškovi impregnacije relativno neznatni u usporedbi sa štetama, koje mogu nastati u slučaju požara.

HOLZSCHUTZ GEGEN FEUER

Bei der Beurteilung der Verfahren zum Schutz des Holzes gegen leichte Entflammung ist zu berücksichtigen, dass ein absoluter Flammenschutz unmöglich ist. Dennoch kann durch geeignete Massnahmen das Entstehen von Bränden erschwert oder wenigstens solange verzögert werden, dass ein wirkames Eingreifen noch möglich ist.

Nach Aufzählung der anzuwendenden Methoden werden in dem Artikel die wichtigsten chemischen Mittel beschrieben, die sich bisher im Feuerschutz von Holz bewährt haben. Sodann wird auf die praktische Durchführung der Einbringung der Feuerschutzmittel in das Holz eingegangen und die Notwendigkeit der Prüfung dieser Stoffe auf ihre Wirksamkeit hingewiesen. Schliesslich wird noch festgestellt, dass sich die Erkenntnis des Wertes der Feuerschutzimprägnierung immer mehr durchsetzt, wobei die Mehrkosten im Vergleich zu den gesamten Baukosten, besonders aber zu den möglichen Brandschadenverlusten nicht ins Gewicht fallen.

BAKAR U TANINSKIM EKSTRAKTIMA

Male količine otopljenog bakra u taninskim ekstraktima, dale su povoda ozbiljnim kritikama na račun kvalitete naših tanina u inozemstvu. Američki potrošači uvjetovali su kupnju kestenovog tanina klauzulom, da je sadržaj bakra ispod 0,02%, opravdavajući, da je to gornja granica sadržaja bakra u francuskim i talijanskim taninima. Budući da su u pogonima difuzeri, cjevovodi, sisaljke i uparivači od bakra, to je u toku proizvodnje vrlo teško postavljati granične uvjete za količine otopljenog bakra u taninu. Uvjeti topivosti bakra tokom proizvodnje ovise o nizu fizikalnih faktora, kao što su: čistoća metalnog bakra, kvaliteta vode, temperatura ekstrakcije i uparivanja, pH, titraciona kiselost, dodatak kemikalija i drugo.

Prema Balfe-u i Phillips-u¹⁾ bakar dolazi u tanine najprije i najviše u difuziji, a ako se u toku ove faze rada dodaje sulfita ili H_2SO_4 , postotak topivosti bakra je veći. Što je veća temperatura, pod kojom se vrši ekstrakcija, topivost je još veća. Spomenuti autori našli su, da se u toku štavljenja bakar veže na kožu u kasnjem stadiju proštavljenja, dok željezo koža u početku prima, a u kasnjim stadijima štavljenja, t. j. kod obrade s višim koncentracijama tanina, ponovno otpušta. Dok se bakar u štavnim jamama ne taloži, veći dio željeza se istaloži, ali, ako je prisutan kod toga SO_2 , onda se željezo veže na kožu.

Prema Vignona²⁾ teški metali (željezo, bakar) ne povećavaju taloge u taninu, ako su prisutni u tragovima. Inače nastanu metalni tanati, koji su u koloidnom stanju, a djeluju kao peptizatori tanina. Po istom autoru tragovi željeza daju učinjenoj koži smedi ton, dok bakar do koncentracije 0,06% uopće ne utječe na kvalitetu uštavljene kože. Umjetnim dodavanjem $CuSO_4$ u taninske otopine ustanovljene su promjene boje uštavljene kože istom kod 0,12% dodanog bakrenog sulfata. Boja kože postaje tamno-žuta ili limunski žuta, ali se ne pojavljuju mrlje. Kod ovih koncentracija nastanu crne mrlje samo onda, ako je u koži prisutna i najmanja količina sulfida. Ovu graničnu koncentraciju ustanovio je i Burton³⁾, koji razlikuje mrlje, koje potječu od bakra ili željeza, po tome, što se bakrene mrlje ne mogu odstraniti sa površine kože pomoću kiselina. Ovaj autor ima protivno mišljenje o djelovanju bakra nego Balfe i Phillips. On smatra, da bakar stvara na koži za vrijeme štavljenja u prvom stadiju ne-

odstranjivi sloj, koji sprječava prodiranje štavila u kožu. Na uštavljenoj koži stvaraju se postepeno mekane i na zraku ljepive i tamne mrlje. Autor je ustanovio, da najveći dio bakra tokom štavljenja odlazi u talog i da ekstrakt sa 0,2% bakra u taninu u talogu štavnih jama može sadržavati do 4% bakra.

Kod istraživanja topivosti bakra u taninu i uštavljenoj koži, potrebno je da se primijeni najbrža i dovoljno točna metoda određivanja, koja se može razmjerno lagano adaptirati u pogonske laboratorije. Po Thomasu⁴⁾, bakar se može odrediti kolorimetrijski do osjetljivosti 10^{-8} sa fenolftalinom (reducirani fenolftalein), dok prema Schwibold-u, Fischer-u i Leopoldi-u⁵⁾ određuje sa sa ditizonom (dietyl diisopropiokarbazon). Nedostatak ovih metoda je, da određivanju smeta prisutnost željeza, mangana, kositra, žive, bizmuta i drugih teških metala, odnosno, potrebno je sve ove metale prethodno odstraniti. Prema američkim standardnim propisima bakar se određuje u taninu kolorimetrijski s kalijevim etil ksantatom, a željezo s kalijevim rodanidom. Od modernih metoda određivanja bakra dolazi u obzir i polarografsko određivanje, koje je vrlo dobro, točno i brzo, ali zahtijeva specijalne aparate (polarograf). Pored mogućnosti, da se bakar određuje poznatom metodom taloženja sa H_2S ili $Na-tiosulfat$ om, u ovim određivanjima bakar je određen elektrolitski s Pt-elektrodama. Ovaj način određivanja je brz, točan, i ne smetaju tragovi drugih metala. Ova metoda je prihvaćena kao oficijelna metoda i nalazi se opisana u Collegiumu 1931. god. str. 595 i u Vagda Gerbereichemisches Taschenbuch 1938. god. str. 144.

Istraživanje bakra, obzirom na ekstrakciju pitomog kestena, djelomično je obrađeno u jednoj ranjoj radnji⁶⁾, gdje je također sadržaj bakra određivan elektrolitski s platinskim elektrodama.

U oficijelnim metodama izražava se nađeni bakar u gramima bakra na 100 g ekstrakta. Ovaj način nije ispravan za određivanje bakra u pojnim vodama, dekoktima i tekućim ekstraktima, pa je sav nađeni bakar izražen u postocima na suhu tvar, da se mogu upoređivati rezultati među sobom. Za suhe ekstrakte su, dakle, nešto viši od onih, kako se određuju oficijelnom metodom, ali se uвijek lako preračunaju jedni na druge.

Istraživanja u ovoj radnji izvedena su na taninima iz hrasta, kestena i domaćeg rujevog lišća i to ovim redom:

1. Coll. 1935. god. str. 525
2. Coll. 1932. god. str. 526
3) Izvještaj britanske sekocije JISLT 15 (1931), po Coll. 19931.

4) Bioch. Z. 293. 396 (1937)

5) Coll. 1940 str. 378

6) Kemija u industriji; br. 8 iz 1954. god.

1. Ispitivanje pojnih voda

Za ekstrakciju taninskih sirovina najviše se upotrebljavaju povratne vode isparivača — »bride« vode, a rjede t. zv. crna voda iz barometarskog kondenzatora, zatim kondenzne vode a često i vode iz bunara, jezera i rijeka. Analiza ovih voda je slijedeća:

Tabela br. 1 Analiza pogonskih voda za ekstrakciju

	Bride voda isparivača		Savaka voda	Dravska voda	Voda iz jezera	Crna voda	Kondenz. voda
	I. tijelo	II. tijelo					
isparni ostatak g/m ³	130	210	185	306	109	208	61
BAKAR g/m ³	9,6	9,9	0	0	0	3,8	0,7
ŽELJEZO g/m ³	0,3	0	1,5	1,8	2,1	18,1	0,3
pH	3,8	4,1	7,2	7,1	7,2	4,9	6,7
Kiselost kao oct. kis. g/m ³	204	285	0	0	0	70	22

Ukoliko se kod ekstrakcije taninskih sirovina upotrebi neka povratna voda iz pogona, to će najprije ovim načinom doći bakar u tanin iako se sama ekstrakcija može izvesti u drvenim difuzerima. Najviše bakra sadrže »bride« vode, koje imaju i najveću aktuelnu i titracionu kiselost.

2. Ekstrakcija

Topivost bakra u toku ekstrakcije sirovina ispitana je u dekoktimu dobivenim iz drvenih i bakarnih difuzera. Ekstrakcija je izvršena s »bride« vodama, koje su sadržavale 8,5 g/m³ otopljenog bakra. Ekstrahirano je kestenovo i hrastovo drvo s korom u otvorenim i zatvorenim difuzerima i u otvorenim drvenim difuzerima. Rujevo lišće je ekstrahirano samo u otvorenim drvenim difuzerima

Tabela 2. Topivost bakra u toku ekstrakcije

	Drvene baterije: a) Hrast b) kesten		Bakarne baterije a) Hrast b) kestenc) ruji		
	tanina %	netanin %	bakar u %	pepeo u %	kiseline kao ocetna u %
	2,6	2,9	2,4	2,9	3,9
	1,3	0,7	1,3	0,7	2,5
	0,024	0,012	0,019	0,015	0,013
	1,460	0,303	1,022	0,281	0,453

Razlika u količinama bakra u dekoktimu iz drvenih i bakarnih difuzera nije znatna, jer su bakarni difuzeri izgrađeni iz elektrolitskog bakra čistoće 99,8%, a taj je jako otporan na taninske otopine. Najveća topivost bakra u taninskim oto-

pinama je u armaturama (sita, injektori, grijачe cijevi, vodovi i sisaljke), a koje su tokom vremena zamijenjene s manje otpornim blister-bakrom. Topivost bakra kod ove tri vrste tanina ne pokazuje velike medusobne razlike, ali u odnosu na mineralne tvari najmanje ima u hrastovom (1,65 — 1,86%), srednje u rujevom (2,87%), a najviše u kestenovom taninu (4,00—5,35%).

Da bi se ispitala daljnja topivost bakra u gornjim otopinama, stavljene su u 1000 ml svake od gornjih otopina posebno, pločice od elektrolitskog, a posebno od blister-bakra, veličine 7,5 x 8, o x 3,0 mm, i zagrijavane kroz 12 sati na 90°C. Rezultati ovih ispitivanja izneseni su u tabeli br. 3.

Tabela br. 3 Topivost bakra u taninskim otopinama

	Tanin ekstrahiran u baterijama					
	drveni difuzeri		bakarni difuzeri			
	hrast	kestens	hrast	kestens	ruji	
Elektrolitski						
bakar %	0,030	0,021	0,033	0,026	0,015	
blister bakar %	0,063	0,033	0,074	0,040	0,023	

Elektrolitski bakar topi se gotovo jednako u hrastovim i kestenovim taninima, dok se u rujevom taninu topi neznatno. Blister bakar se znatno bolje topi u hrastovom taninu nego u kestenovom, dok je topivost ruja znatno niža i gotovo jednaka topivosti elektrolitskog bakra u kestenovim otopinama. Topivost bakra u taninskim dekoktimu iz drvenih i bakarnih difuzera je gotovo jednak. Nešto bolja topivost bakra u vodenim otopinama tanina iz drvenih sirovina može se opravdati time, što vodenii dekoti sadrže više octene i mravljje kiseline a malo oksalne, dok u dekotu lišća prevladavaju višebazne kiseline: oksalna, vinska, jabučna i malonska. Ove su kiseline znatno manje disociirane nego octena i mravljje kiseline.

Gornje otopine tanina uparene su u vakuumu na 10°Be i razrijeđene na 6°Be i ostavljene kroz 48 sati da se talože. U bistroj otopini određen je bakar, a u talogu izračunat kao razlika ukupnog bakra i određenog iz bistre otopine. U tabeli br. 4 vide se rezultati ove podjele bakra u otopini i talogu.

Tabela br. 4. Bakar u otopini i talogu tanina

	Tanin iz drvenih baterija		Tanin iz bakarnih baterija		
	Hrast	kestens	Hrast	kestens	ruji
Talog %	32	18	38	16	10
Elektr. bakra u otopini %	0,025	0,021	0,021	0,026	0,014
Elektrolit. bakar u talogu %	0,005	0	0,012	0	0,001
Talog %	35	19	33	14	11
Blister-bakar, u otopini %	0,057	0,025	0,065	0,038	0,023
Blister-bakar u talogu %	0,006	0,008	0,009	0,002	0

Visoki talozi u ovim taninima dolaze od toga, što su otopine kuhane dugo vremena na 90°C, koja temperatura naročito djeluje na stvaranje taloga kod ruja. Gotovo sav bakar ostaje u otopini. Najviše bakra prelazi u talog kod hrastovog taniна. Bakar nastao otapanjem blister bakra više se istaloži nego onaj iz elektrolitskog bakra. Interesantno je, da u taloge ruja ne prelazi gotovo ništa bakra, već se sav nalazi u otopini.

3. Otpornost bakra i bakarnih legura na tanine

Kao što je već spomenuto, otpornost bakra na topivost u taninskim otopinama ovisi o njegovoj čistoći. Ispitano je djelovanje taninskih otopina dobivenih ekstrakcijom u porculanskim posudama i uparenih u vakuumu na 6°Be. U otopine tanina hrasta, kestena i ruja stavljene su pločice od 0,5 mm debljine elektrolitskog i blister-bakra, kao i od mesinga, određene težine i zagrijane na 80°C kroz 24,48 i 72 sata. Tabela br. 5 pokazuje količine topivosti ovih metala u taninima.

Tabela br. 5

Djelovanje hrastove taninske otopine na bakar i mesing

		elektrolit. bakar	blister bakar	mesing
Težina metalne pločice u početku u g.		3,4567	3,1720	2,9543
nakon 24 sata djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	3,4516 0,0051 0,15	3,1590 0,0130 0,14	2,9463 0,0080 0,28
nakon 48 sati djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	3,4418 0,0098 0,28	3,1351 0,0239 0,76	2,9352 0,0111 0,38
nakon 72 sata djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	3,0306 0,0112 0,32	3,0989 0,0362 1,15	2,9272 0,0130 0,49
Ukupni gubitak metalne pločice u g		0,75	2,32	1,15

Hrastova otopina imala je pH—3,8, a titracionu kiselost 0,222% kao octena kiselina.

Tabela br. 6

Djelovanje kestenove taninske otopine na bakar i mesing

		elektrolitski bakar	blister bakar	mesing
Težina metalne pločice u početku u g.		2,9764	3,3281	3,0574
Nakon 24 sata djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	2,9716 0,0048 0,16	3,3145 0,0136 0,41	3,0552 0,0022 0,07
Nakon 48 sati djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	2,9645 0,0071 0,24	3,3024 0,0121 0,37	3,0459 0,0093 0,31

Nakon 72 sata djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	2,9547 0,0098 0,37	3,2694 0,0330 1,00	3,0428 0,0031 0,10
-----------------------------	--	--------------------------	--------------------------	--------------------------

Ukupni gubitak metalne pločice u g.	0,77	1,78	0,48
--	------	------	------

Kestenove taninske otopine imale su pH 3,5, a titracionu kiselost 0,305% kao octena kiselina.

Tabela br. 7

Djelovanje rijeve taninske otopine na bakar i mesing

		elektrolitski bakar	blister bakar	mesing
Težina metalne pločice u početku u g.		3,1125	2,3467	3,5618
Nakon 24 sata djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	3,1115 0,0010 0,03	2,3416 0,0051 0,22	3,5563 0,0055 0,17
Nakon 48 sati djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	3,1100 0,0015 0,05	2,3392 0,0024 0,10	3,5522 0,0041 0,12
Nakon 72 sata djelovanja	Težina u g. gubitak u g. gubitak u %	3,1068 0,0032 0,10	2,3363 0,0029 0,13	3,5513 0,0009 0,03

Ukupni gubitak

metalne pločice u g.	0,18	0,45	0,32
----------------------	------	------	------

Rijeve otopine tanina imale su pH 4,5, a titracionu kiselost 0,105% kao octena kiselina.

Iz ovih određivanja vidi se, da je na sve tri vrste taninskih otopina najotporniji elektrolitski bakar, a onda mesing, a najmanje blister-bakar. Veću agresivnost pokazuju hrastove i kestenove taninske otopine, a najmanje od ruja. Istraživanjem korozije metala bavili su se Stather i Herfeld⁷ i ustanovili, da biljna šavila malo napadaju bakar i mesing, dok znatno napadaju cink. Aluminij, ako je čist, otporan je na taninske otopine kao i mesing i bakar. Nečiste metale bakra i aluminija napadaju tanini jako agresivno. Krom nikl čelike taninske otopine do 50°C uopće ne napadaju, a iznad ove temperature sasvim malo. Sintetski i prirodni sulfitirani tanini jače napadaju sve metale.

4. Utjecaj bakra na kvalitetu tanina

Različita su mišljenja stručnjaka o štetnom djelovanju bakra na kvalitetu kože. Ipak većina stoji na stanovištu, da one količine, koje se nalaze u taninu, nemaju utjecaja na kvalitetu uštavljene kože. Da bi se ispitao utjecaj bakra na uštavljenu kožu učinjeni su ovi pokusi:

a) Provedeno je pokusno šavljenje goveđe kože s hrastovim taninom, koji je sadržavao 0,062%

bakra, kao i s kestenovim taninom s 0,026% bakra. U prvom i drugom uzorku proštavljene kože određen je bakar u vanjskim dijelovima kože do 1 mm, a posebno u unutrašnjem dijelu istog komada kože. Raspored bakra u ovim dijelovima bio je slijedeći:

Tabela br. 8 Tnaliza bakra u uštavljenoj koži

	Hrastov tanin vanjski dio	Kestenov tanin vanjski dio	Hrastov tanin unutarnji dio	Kestenov tanin unutarnji dio
% pepela	3,12	1,42	3,22	1,77
% bakra u koži	0,032	0,012	0,015	0,006

Vanjski dijelovi kože sadrže više bakra i mineralnih tvari, što je i u skladu s istraživanjima Balfe-a i Phillips-a, da bakar iz tanina ulazi u kožu u zadnjem stadiju štavljenja, t. j. kod viših koncentracija tanina. Ova pojava mogla bi se opravdati membranskim potencijalom za vrijeme štavljenja na osnovu Donanove ravnoteže u vanjskom i unutarnjem prostoru micela kože. Sve ove činjenice govore u prilog tome, da je bakar u taninu vezan kao kompleksna molekula u anionskom dijelu molekule, a ne kao katijon vezan na veliku anionsku grupu tanina.

b) U taninske ekstrakte za vrijeme štavljenja dodavane su različite količine CuSO₄, i na štavljenim uzorcima kože promatrana je promjena boje. Pokusi su izvršeni na govedoj koži s hrastovim i kestenovim taninom, a rezultati se vide iz tabele br. 9.

Tabela br. 9 Utjecaj bakra na boju kože

Postoci dodanog bakra kao CuSO ₄ na suhu tvar tanina	Boja i izgled površine uštavljene kože	
0	Svjetlo žuto smeđa	
0,1	Tamno žuto smeđa, zelen. nijansa	
0,5	Tamno žuto smeđa boja sa mrljama zeleno tamne boje	
1,0	Tamno limunske boje, stajanjem koža potamni. Neugledan izgled kože.	
0	Svjetlo žuto smeđa	
0,1	Kao i gor. ali za niansu tamnija	
0,5	Tamno smeđa i zelen. mrlje	
0,026%	1,0	Tamno smeđa koža, sa zelenim mrljama. Neugledna i nestalna boja kože.

U hrastovom taninu kod dodavanja 0,1% bakra počima štetno djelovanje na boju kože, dok kod kestenovih tanina štetno djelovanje počima istom

kod 0,5% dodanog bakra, kada se počimaju pojavit će zelenkasto žute mrlje, koje daju neugledan izgled koži. Ovi pokusi nisu potpuno identični s onim količinama bakra, koje dolaze u taninu tokom ekstrakcije i ostalih tehnoloških radova. Količine bakra, koje u proizvodnji dolaze rijetko kada prelaze 0,1%, jer dolazi do izražaja zasićenost topivosti, pa nove količine više ne prelaze u otopinu. Naučno nije ustanovljeno, koja je granična koncentracija topivosti bakra za bilo koje vrste tanina.

5. Pokusi odstranjanja bakra

Pokusi odstranjanja bakra u otopini tanina izvršeni su s otopinama ZnCl₂ i PbCO₃. Odstranjanje sa ZnCl₂ osniva se na amfoternom djelovanju cinka tako, da se istalože netopive kompleksne soli cinkata i tanata, na koje je vezan sav bakar. Odstranjanje bakra s PbCO₃ osniva se na sličnom djelovanju olovnih jona, koji su također amfoterni, daju kompleksne spojeve, a uz to pokazuju još i svojstvo flokiranja velikih molekula tanina, koje kod taloženja povlače sa sobom i jedan dio vezanog bakra. Pokusi su izvedeni s tekućim taninskim ekstraktima, koji su razrijeđeni na 6⁰Be, i to na ovaj način:

a) Ekstrakti su zagrijani na 60⁰C i uz miješanje dodano je 50 ml vruće otopine (80⁰C) ZnCl₂, i to 0,1% na tanin. Nakon miješanja kroz 4 sata, naglo se ohladi na sobnu temperaturu i pusti da se taloži kroz 24 sata, a onda se odredi bakar u tekućem dijelu.

b) Ekstrakti su zagrijani na 60⁰C i uz miješanje dodano je 50 ml vruće otopine (60⁰C) PbCO₃, i to 0,1% na tanin. Nakon miješanja kroz 4 sata dodano je još 50 ml otopine 0,1% PbCO₃, miješano 10 min., a onda naglo ohlađeno na sobnu temperaturu i ostavljen da se taloži kroz 24 sata, i određen bakar u tekućem dijelu. Rezultati se vide u tabeli br. 10.

Tabela br. 10.

Odstranjanje bakra iz otopina tanina

	Postotak bakra u taninu bez dodanih kemičkih sredstava	uz dodatak ZnCl ₂	uz dodatak PbCO ₃
Hrastov tanin	0,083	0,051	0,076
Kestenov tanin	0,076	0,058	0,069
Rujev tanin	0,018	0,018	0,016

ZnCl₂ ima bolje djelovanje nego PbCO₃, ali obadva ova postupka nisu u stanju da smanje količine bakra ispod 0,02%, koliko se traži kao minimum za inozemno plasiranje tanina.

Sa znatno boljim uspjehom rade izmjenjivači jona, koji dolaze pod raznim trgovачkim nazivima kao: Dowex, Amberlit, Ionac, Duolit i drugi. U li-

teraturi se nalaze izvještaji o mogućnostima uklanjanja tragova željeza i bakra iz kiselih otopina (iz ulja, vina) s jonskim izmjenjivačima, dok se spominje i mogućnost pročišćavanja i taninskih ekstrakata. Ovaj način rada bez sumnje može dati tanine, iz kojih je potpuno odstranjen bakar i željezo, bez obzira na količine i način, kako je bakar vezan u taninu (anijonski ili katijonski), jer postoje katijonski i anijonski izmjenjivači jona. Potrebno bi bilo, da se u ovom smjeru izvrše daljnja istraživanja.

6. Sadržaj bakra u gotovim taninskim ekstraktima

Tokom ispitivanja bakra u gotovim taninima naših i inozemnih proizvođača opaženo je, da hrastov tanin sadrži prosječno 2—3 puta više bakra nego kestenov. Količina bakra naših tanina kreće se od 0,005% (rujev tanin) do 0,10%. U jednom slučaju nađeno je kod hrastovog tanina 0,205% bakra, što je izuzetak. Kod hrastovog tanina veći sadržaj bakra ima tanin dobiven iz starog drveta kao i oni tanini, kod kojih je u toku ekstrakcije upotrebljena H_2SO_4 . Kestenov tanin sadrži iste količine bakra, bez obzira na starost drveta, ukoliko je drvo oguljeno. U slučaju neguljenog drveta, tanin iz mlađeg drveta daje znatno više bakra. Vidi se, dakle, da su dva osnovna razloga, zašto naši ekstrakti poslijе 1941. g. imadu više bakra nego oni od prije: prvo, zato što se u pogonima sve više upotrebljava blister-bakar, a drugo zato, što se drvetu ne guli kora, a kestenovo drvo uz to još dolazi jako tanko (mlado). Rujev tanin sadrži relativno malo bakra (u prosjeku oko 0,01%). Međutim, ako je tanin dobiven iz fermentiranog lišća, količina bakra u taninu se povećava za 5—7 puta. U tabeli br. 11 iznesene su analize nekih naših i inozemnih tanina na količine bakra. Neke od ovih analiza uzete su iz starih tvorničkih laboratorijskih žurnala, a rađene su najčešće taloženjem sa H_2S ili Na-tiosulfatom.

Tabela br. 11

Analize bakra u taninskim ekstraktima

Prijevod tanina	% bakra	Primjedba
Hrast prah Sisak	0,085	mljeveni ekstrakt
Hrast prah Belišće	0,078	Nubiloza
Hrast prah Đurđenovac	0,056	vakuum valjak
Hrast prah »Rapid«	0,074	analiza iz Đurđenovca
Hrast prah »Rapid special	0,037	analiza iz Đurđenovca
Hrast prah švedski		
Hrast prah Sisak		
Hrast prah Sevnica	0,025	mljeveni ekstrakt

Hrast prah Đurđenovac	0,033	atomizer »Niro«
Keften prah Sisak	0,021	»Nubiloza«
Keften tekući Sisak		
Keften prah Belišće	0,031	»Nubiloza«
Keften prah Đurđenovac	0,020	atomizer »Niro«
Keften prah Sevnica	0,018	atomizer »Niro«
Keften prah »Super Rey«	0,018	analiza Sisak
Sevnica		
Keften prah »Ledoga«	0,015	uzorak iz »Kemikalije«
»Gloria« Sisak	0,051	analiza Sisak
Smreka kruta Sisak	0,011	
Sulfitirani hrast Sisak	0,088	sulfitiran sa 4,5% bisulfita i 4,5% sulfita
Quebracho kruti Sisak	0,015	analiza Sisak
Quebracho kruti (Argentinski)		podatci iz Siska
Mimoza kruta Sisak	0	podatci iz Siska
Mirobalane kruti Sisak	0,035	analiza Sisak
Ruj tekući Sisak	0,012	
Ruj tekući Sisak	0,081	lišće fermentirano i tamno.

Ako se uporede naši tanini od prije rata s današnjima, vidi se, da je količina bakra u današnjima nešto viša. Predratni tanini, iako su izrađeni iz kvalitetnijih sirovina i boljeg bakra, sadrže ipak znatne količine bakra, radi toga, što su se u toku ekstrakcije i daljnje prerade upotrebljavale znatno veće i različitije kemikalije, koje su utjecale na topivost bakra. Inozemni ekstrakti hrasta i kestena također pokazuju znatne količine bakra kao i naši. Istom u novije vrijeme Francuzi i Talijani počeli su da proizvode tanine s minimalnim količinama bakra. Kod toga je važnu ulogu odigrala konkurenčija, odnosno reklama, da se što bolje plasiraju na svjetskom tržištu.

7. Zaključak

Na temelju provedenih istraživanja u ovoj radnji, vidi se, da najveće količine bakra dolaze u tanine već tokom difuzije, a jedan dio dolazi već u samim ekstrakcionim vodama. Kod taloženja taninskih otopina veći dio bakra ostaje u otopini, odnosno, ne taloži se. Topivost bakra u taninskim otopinama ovisi o metalnoj čistoći bakra. Veoma čisti, t. zv. elektrolitski bakar, vrlo se malo topi, radi čega tamin proizведен na aparatima iz ovakvog bakra sadrži znatno manje količine bakra. Količine bakra naših tanina kreću se u prosjeku za hrast oko 0,06%, za kesten 0,03%, a za ruj oko 0,015%. Ove količine nemaju nikakovog utjecaja

na kvalitetu uštevljene kože. Količine bakra u taninima mogu se nešto malo smanjiti obradom sa cinčanim ili olovnim solima, ali ne do one količine, koja je postavljena kao minimum (0,02%). Bolje rezultate može dati rad s jonskim izmjenjivačima, koji se u inozemstvu već upotrebljavaju s dobrim uspjehom.

Unapređenje kvalitete naših tanina obzirom na smanjenje bakra treba da se odvija u dva smjera. Prvo, nastojati, da se što prije svih doknadnih djelovi u pogonu zamijene s elektrolitskim bakrom ili kiselino-stalnim čelicima, a drugo, da se ispita-

ju mogućnosti ušpostave jonskih izmjenjivača u industrijskom razmjeru na osnovu iskustva iz inozemstva.

LITERATURA:

1. E. B. Sandell: Colorimetric determination of traces of metals New-York 1950.
2. I. M. Kolthoff — J. Lingane: Polarography, New-York 1952.
3. J. Reed — R. Cummings: Determination of copper in plant materials using the dropping mercury electrode. Ing. Eng. Chem., Anal. Ed 13 (1941) 124—127 (English).

KUPFER IN GERBSTOFFEXTRAKT-LOSUNGEN

Ein Kupfergehalt von 0,02% ist die obere, noch erlaubte Grenze für pflanzliche Gerbstoffextrakte die auf den Auslandsmärkten für solche Produkte gefordert werden. Diese Bedingung wird von unseren heimischen, aber auch von den meisten ausländischen Extraktionsverfahren nur selten erfüllt. In unserem Eichenholzextrakt beträgt der Kupfergehalt etwa 0,06%, derjenige für Kastanienholzextrakt 0,03% und für Sumachextrakt 0,015%.

Kupfer gelangt in die Extrakte im Laufe des technologischen Prozesses u. zw. mit dem Auslaugungswasser in die Diffusionsbatterie, ferner auch während der Eindampfung der Säfte in den Vakuumapparaten, wobei sich Raffinade leichter als Elektrolytkupfer löst. Bei der Auflösung von Gerbstoffextrakten bleibt der grösste Teil des vorhandenen Kupfers in der Lösung, geht also nicht in das Sediment.

Versuchsgerbungen mit Gerbstoffextrakten denen 0,1% Kupfer in Form einer Kupfersulfatlösung zugesetzt waren, zeigten auf der Narbenseite des gegerbten Leders einen schwach grünlichen Stich, der bei einem 0,5%-igen Kupferzusatz von ausgesprochen grüner Farbe und auf dem Lederharnen Flecken hinterliess. Dagegen zeigten Untersuchungen, dass Leder, gegerbt mit Extraktten welche 0,06% Kupfer enthielten (im Laufe der üblichen Verarbeitung dahingelangt), weder irgendwelche Schädigungen noch Verfärbungen auf der Oberfläche zeigten.

Bei Versuchen das Kupfer aus den Gerbstoffextrakten mit Hilfe von Zinkchlorid bzw. Bleikarbonat zu entfernen, konnte der Kupfergehalt nicht unter 0,02% gebracht werden. Deshalb wird vorgeschlagen, das Kupfer mittels Ionenaustauschern auszuscheiden. Solche kupferarme Extrakte könnten dann ohne Schwierigkeiten auch im Ausland verkauft werden.

In einer Tabelle werden die Kupfergehalte einiger ausländischer und heimischer Gerbstoffextrakte, die der Verfasser bestimmt hat, angeführt.

Mehanizacija splavarenja

(Motorni čamac s hidroneaktivnim pogonom)

U nastojanju da se konstruiraju najracionalniji tip lađe za transport drveta i za splavarske radeve na rijekama i njihovim pritocima, prof. A. P. Kužma i razradio je, projekt hidroneaktivnog pokretača za brodove s plitkim gazom. Godine 1953. sovjetski trust »JENISEJSKLES« izgradio je prema njegovom projektu motorni čamac plitkog gaza s tankim pokretačem.

Oblik (gabarit) čamca i snaga njegovog motora određena je prema njegovoj izravnoj svrsi t. j. za plovidbu po malim rijekama u šumama tajge, od kojih su dosada mnoge bile nepristupne lađama. Korito prvog ovalnog čamca ima ove dimenzije: dužina 8,5 m, širina 2,0 m, visina bočnog zida na sredini 0,7 m. Sistem gradinje je poprečni (diagonalni). U korito čamca ugrađen je motor, koji se sastoji iz vodousisnog tunela, difuzora, propelerne sisaljke s račvastim tlachnim cjevovodom, trokrakih razvodnika za upravljanje, koničnih naglavaka i dvaju krmnih deflektora.

Vodousisni tunel (1) ima oblik polucilindra, koji je pod izvjesnim malim kutem magnut prema ravnnini dna čamca. To omogućuje punjenje sisaljke vodom uz

minimalne hidrauličke gubitke (Slika). Otvor tog tunela u dnu čamca, ispred sisaljke, zatvoren je uzdužnom zaštitnom rešetkom (2), koja se sastoji iz čeličnih tralica 6×50 mm, postavljenih poprečno rebara s rāzmakom od 20 mm jedna od druge. Iz tunela ulazi voda u difuzor (3). Njegova koničnost iznosi 3°. Dimenzije difuzora su proračunate tako, da tlak vode na ulazu u difuzor bude manji od atmosferskog. Jedino kod vožnje s punom brzinom pritisak vode na ulazu u difuzor može da se približi veličini atmosferskog pritisaka. Ova okolnost omogućuje maksimalno komšćenje nadolazećeg mlaza vode prilikom kretanja čamca. Propellerska, pal, sisaljka (4) ima četverokrilni motor (točak) i sedmolikrili stator, odnosno uređaj za izravnavanje mlaza (5), koji stvara pritisak u tlachnim cjevovodima. Neposredno iza sisaljke mlaz se vode račva u dva glavna cjevovoda, koji idu duž bočnog prema krmu čamca. Na kraju svakog od tih cjevovoda (6) su nasadeni konični naglavci (7). Dva naglavaka prednjeg hoda izlaze kroz krmu čamca paralelno s njegovom dijametralnom ravnninom, a naglavci zadnjeg hoda izlaze kroz bočne stijene prema pramcu. Otvori su na-

glavaka smješteni iznad vodene linije radi sniženja otpora kod izbacivanja mlaza kao i radi boljeg punjenja sisaljke.

Na ovaj se način u sistemu pokretača stvara ubrzanje toka vodenog mlaza. Razlika između količina kretanja mlaza kod njegovog ulaza u pokretač i kod njegovog izbacivanja stvara reaktivnu силу, koja u ovom slučaju predstavlja vučnu snagu čamca kod njegovog hoda naprijed.

Da bi se omogućila vožnja unatrag montirani su u glavnim cjevovodima trokraki razvodnici (8) s dva prigušivača u svakom cjevovodu. Prigušivači su međusobno vezani kinetičkim polugama, i to tako, kada se otvara jedan prigušivač, onda se zatvara drugi, i obrnuto. Ogranci glavnog cjevovoda otvaraju se kroz bočne stijene čamca u smjeru njegovog pramca pod određenim kutem prema dijametralnoj ravni čamca. Ovi se ogranci završavaju koničnim naglavcima (9) istih dimenzija, koje imaju i naglavci prednjeg hoda.

Kod vožnje naprijed otvaraju se prigušivači glavnih cjevovoda, dok se prigušivači ogranka zatvaraju. Kod vožnje natrag položaj prigušivača je obrnut.

Svaki trokratki razvodnik upravlja nezavisno jedan od drugoga, i to pomoću poluga, koje su smještene na obim stranama sjedišta kormilareva. Ako je jedan razvodnik postavljen za vožnju naprijed a drugi za vožnju natrag, onda se stvara rotacioni momenat u horizontalnoj ravnini, pa se korito čamca okreće oko svoje osi. Ova činjenica daje čamcu veliku mogućnost manevriranja. Pored toga, ovakav sistem upravljanja ostvaruje tremunti prelaz čamca s prednjeg hoda na zadnji, a povrh toga, dopušta i brzo kočenje te brzi prijezel od mirovanja na punu brzinu.

Prebacivanje prigušivača s prednjeg hoda na zadnji moguće je u slučaju nužde izvesti u toku od svega 1–2 sekunde. Zbog velikog negativnog ubrzanja čamac može da bude potpuno zaustavljen na putu od 1–1,5m. S obzirom, pak, na okolnost, da na podvodenom dijelu čamca nema nikakvih izbočina i nadgradnji, čamac može slobodno prelaziti preko pojedinih stabala, tru-

kormilarenja kod vožnje montirana su dva polucična drična deflektora (10), kćijih se osi podudaraju s geometrijskim osima naglavaka. Ovi su deflektori vezani s kormilarskim točkom pomoću žičnih užeta. Okretanjem kormilarskog točka okreće se i štitovi deflektora, pa se tako i mlaz pokretača usmjeruje u pravcu manevra.

Konstrukcija pokretača dozvoljava povećanje ili smanjenje brzine čamca a jednako tako i manevriranje bez promjene broja okretaja motora. U položaju, kada prigušivači objiju razvodnika istovremeno propuštaju jednakе količine vode za prednji i zadnji hod, onda čamac praktički stoji nepomično na mjestu. Pomicanje poluga prigušivača o odgovarajući položaj prispisuje čamac, da se kreće pravolinijski ili da vrši zaokret u ovu ili onu stranu, da kako, s potrebnom brzinom.

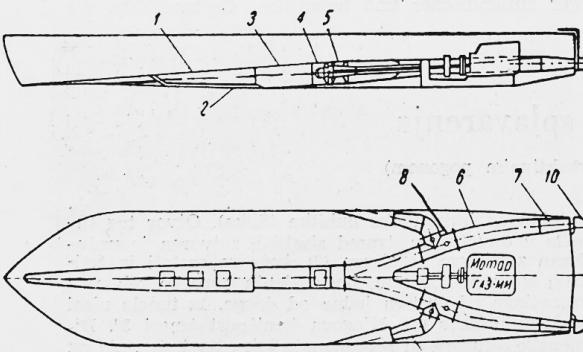
Eksplotacija čamca »PROGRES I« modela počela je najprije na vodama rijeke Jenisej u ljeti 1953. godine. U proljeće 1954. god. čamac je upućen u Turuhanski Lespromhоз, gdje je u toku rada od jednog mjeseca kod naročito miskog vodostaja odvukao do mjesta sastavljanja splavi oko 20.000 m³ drvene grade. Čamac je vukao po rijekama i riječnim rukavcima 25–30 snopova (u svakom po 12–13m³), koji su bili vezani u brazdus (kilwater). Po jezerima je povlačio i po 50–55 snopova.

Godine 1954. trust »JENIJSKLES« izgrađuje još dva takva čamca, ali savršenije konstrukcije i s pojačanim koritom. Dužina je njihovih korita bila 9, — metara, širina 2, — a srednja visina bočnih stijena 0,8 metara. Sistem pokretača i motora ostao je isti kao i prije. Za čišćenje rešetaka u pokretu bili su ugrađeni prozori. Čamci su imali nadgradnju, u kojoj su bila smještena dva ležaja za posadu i sjedište za kormilara. Njihov se gaz s punom zalihom goriva (130 kg) i posadom od dva člana povećao do 0,25 m.

Jedan je od ovih čamaca »PROGRES 2« tokom cijele navigacije uspješno radio na rijeci Mani u krasnojarskom području, gdje se ova rijeka dosada smatrala neprilagodnom za plovidbu. Drugi od ovih čamaca »PROGRES 3« bio je izložen svestranim ispitivanjima na rijeci Jeniseju a iza toga otpremljen u Moskvu radi daljnjih proučavanja. Nakon dugotrajnih ispitivanja na rijeci Moskvi, i to na dubinama od svega 30–35 cm čamac se pokazao kao potpuno siguran, što više, i onda, kada je dubina vode bila jednaka njegovom gasu. Plijesak i šljunk u slobodno su prolazili kroz vodenim sistem pokretača, a da nisu izazivali nikakvih kvara. Spособnost pak, manevriranja na plićicama ostaje ista kao i na većim dubinama.

Kad se čamac punom snagom približava plićaku na dubini 30–35 cm, onda se njegova kрма počima spuštat prema dolje. Pri tom se pramac diže na 20–30 cm, a to služi kao signal približavanja plićaku. Smanjenje broja okretaja motora i smanjenje brzine čamca izravniava nagib (diferent), pa čamac lako prelazi preko plitkog mesta.

Vučna je snaga pokretača, mjerena na veznim konopima, bila kod vožnje naprijed 300–320 kg, a to daje specifičnu vuču od 10–10,5 kg/HP. Kod vožnje natrag vučna snaga pokretača iznosi 250–280 kg, odnosno 8,5–9 kg/HP. Zbog velike vučne snage i velike sposobnosti manevriranja ovaj je pokretač ocijenjen kao najpogodniji za remorkere-gurače. Brzina čamca, preračunata na mirnu vodu, iznosi 15 km/sat. Nakon što su ispitivanja uspješno dovršena, ovaj je sistem pokretača i novi tip čamca uzet u serijsku proizvodnju. (Prevedeno iz »Lesnaja promyšlennost« — br. 7. iz 1955.). Ing. Milk, Murawsky.



paca, užadi a može, čak, i da se kreće kroz gustu masu plovajućih trupaca. On, dapače, može da prijeđe i preko vlastitog vučnog konopa, i to bez specijalnog manevriranja, koje je kod propelerских lada neizbjegljivo.

Za pogon sisaljke ugrađen je na čamcu benzinski motor manke GAZ-MK. Kod punog opterećenja na veznim konopima koljenasta osovina (vratilo) motora ima 1.400 okr. (min, a to odgovara snazi od 30 HP. Gaz čamca zajedno s teretom) motor, pokretač, posada i t. d. iznosi svega 0,23 metra.

Konstrukcijom je pokretača obezbijedeno potpuno upravljanje čamcem. Ipak, radi poboljšanja i olakšanja

AMBALAŽA OD LJUŠTENOG DRVA

Razmjena dobara danas je u svijetu dostigla ogromne razmjere. Promet robe između grada i sela, između država i kontinenata biva iz dana u dan sve veći, a samim tim rastu i potrebe za prikladnom ambalažom. Zato je danas ambalaža postala svjetski privredni problem od prvorazredne važnosti. Korisnici traže količinu, kvalitetu i pristupačne cijene, a proizvođači nastoje, da tim zahtjevima udovolje, a da pritom i sami naprave »dobar posao«. Jedne i druge usto obavezuju interesi nacionalne ekonomike, koja polazi sa stanovišta, da je drvo deficitarna sirovina te da je treba racionalno koristiti.

Kroz tu prizmu gleda se na problem ambalaže u svijetu i kod nas. Svjedoci smo za to osnivanja raznih komiteta, društava, instituta i biroa, kojima je postavljeno u zadatak, da proizvodnju ambalaže usklade s navedenim zahtjevima i principima ekonomičnosti.

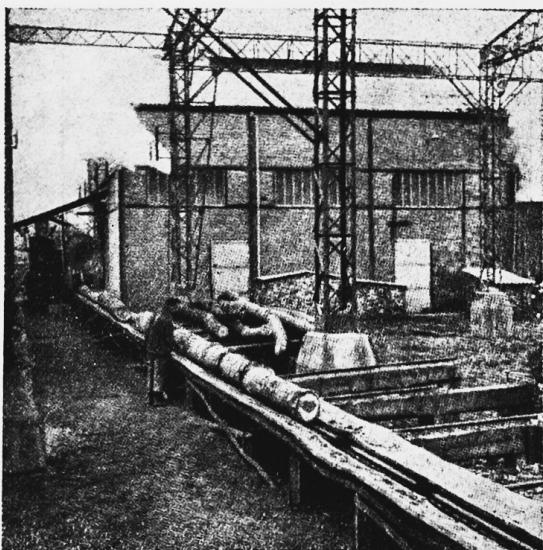
Nažalost, moramo konstatirati, da se kod nas dosada forsirala samo količina, dok se tek u po-

sljednje vrijeme počelo voditi računa i o drugim vidovima. Povoda za ovaj osvrт daje nam upravo savjetovanje, koje je 14. II. održano na saziv Trgovinske komore NRH, a na kojem se razmatrao upravo ovaj problem. Predmet razmatranja bio je prijedlog Biroa za ambalažu pri Trgovinskoj komori, koji predviđa zamjenu ambalaže od piljene grade četinjara s ambalažom od ljuštene bukovine. Poduzimanje mjera u tom pravcu diktira nam i stanje našeg šumskog fonda, koji je kod bukovine osjetno veći nego kod jele i smreke. Osvajanjem ove nove vrste ambalaže dobila bi naša privreda kvalitetnu i jeftinu ambalažu.

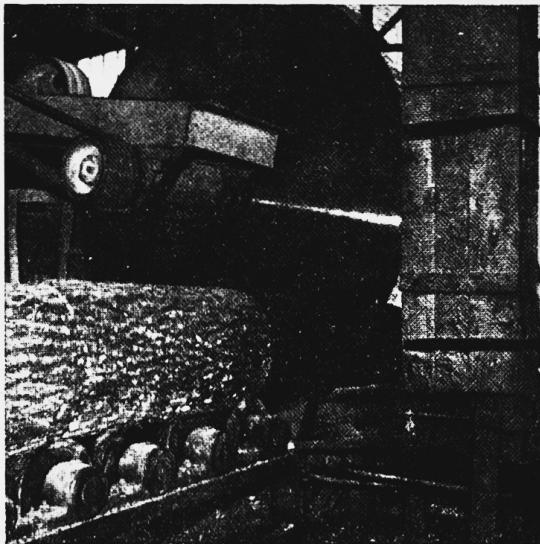
U nekim drugim zemljama prišlo se još ranije rješavanju ovog problema, te su neke od njih već našle put za ostvarenje ekonomične proizvodnje ovog artikla. Svrha ovog prikaza i jest upravo, da na primjeru francuske tvornice iz Mauzé-a ilustrira mogućnost izrade jeftine i praktične ambalaže od ljuštenog drva.

Tvornica u Mauzé-u pripada francuskom »Društvu za ambalažu i šperovo drvo« (La société des emballages et bois contreplaques), koje svoje tvornice ima još u Mussy-u, Salbris-u i Alžiru. Tip ambalaže, o kojoj je riječ i kakvu proizvodi ova tvornica, namijenjen je za transport južnog voća iz Alžira, Tunisa i Maroka. To je danas na tim

tržištima skoro jedini tip ambalaže za ovu vrstu robnog prometa. Prva serija proizvedena je još 1949. god. na strojevima, koje je izveo tvornički konstrukcioni biro. Kasnije je strojni park popunjeno na savremenijim američkim strojevima, a proizvodnja se iz godine u godinu stalno povećava.



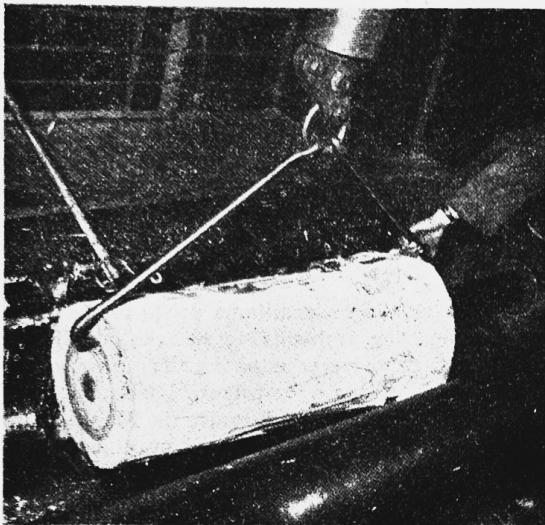
Slika 1. — Lančanim transporterom trupci se otpremaju pod pilu za prikraćivanje



Slika 2. — Kružna pila za prikraćivanje prepiljuje trupac na određene dimenzije (promjer lista pile je 1.80 m)

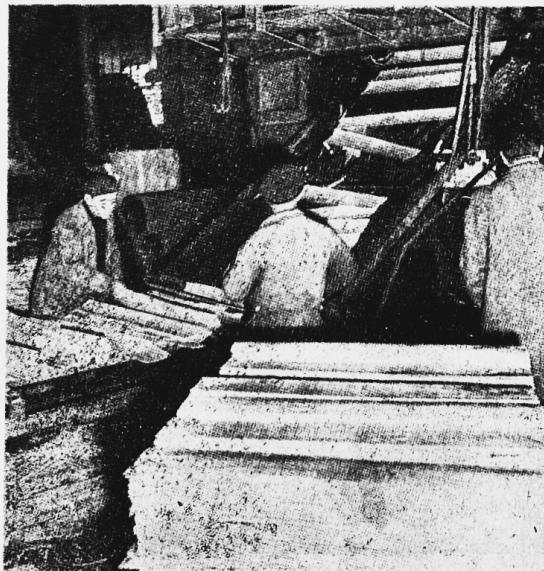
TEHNIKA PROIZVODNJE

Slike koje objavljujemo najvjernije ilustriraju proizvodni proces, koji počinje već na tvorničkom skladištu. Manipulacija s trupcima potpuno je mehanizirana. Transporteri i dizalice vrše istovar i



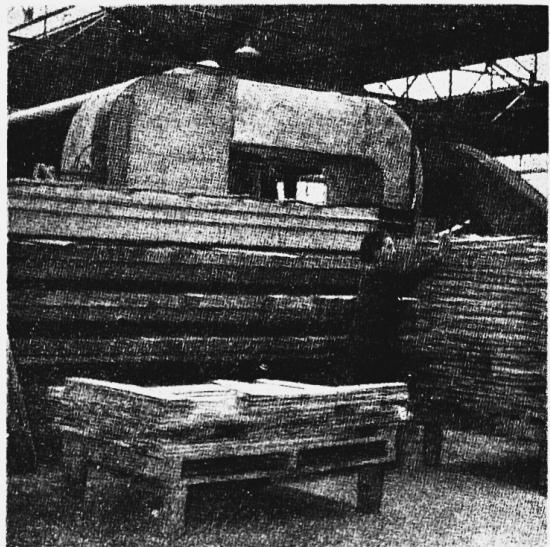
Slika 3. — Trupac nakon skidanja kore dolazi do ljuštilice

uskladištenje, a putem lančanog transportera trupac dolazi pod pilu za prikraćivanje, gdje se vrši prerezivanje na dimencije, koje odgovaraju dimenzijama malih ljuštilica.



Slika 4. — Furnirski listići izlaze iz ljuštilice rezani na odgovarajuće širine

Prikraćivanje trupaca vrši se po uputama iskustvog radnika, kojeg se rādno mjesto nalazi uz samu pilu. Kružna pila za prikraćivanje ima promjer lista 1.80. Sudeći po priležecim fotografijama, vla-



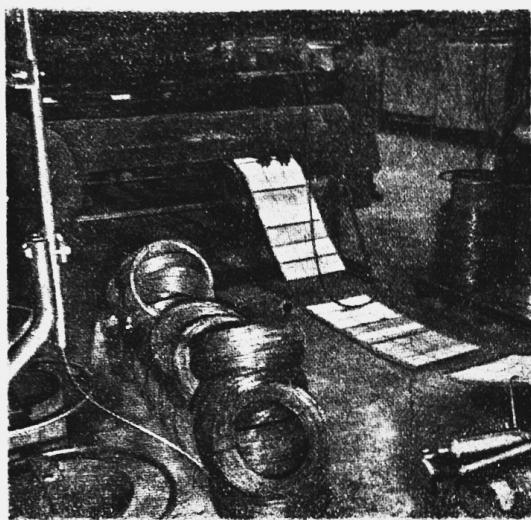
Slika 5. — Slaganje furnirskih listića u etažnu valjkastu sušionicu

snici tvornice vode računa o tome, kakve će trupce preraditi u ambalažu. To su tanji i čestoputa zakriviljeni trupci, dok se iz kvalitetnije sirovine izrađuje šperovo drvo za druge namjene.



Slika 6. — Listići i letvice raspoređuju se naizmjenično po konvejeru, koji ih odvodi do stroja za povezivanje (strapping-machine)

Sa trupčića se zatim skida kora. Taj se posao obavlja ručno, jer navodno u Francuskoj nemaju dosada naročitog povjerenja u strojeve za okoravanje.



Slika 7. — Povezani čeličnom žicom furnirski listići izlaze iz Strapling-stroja

Tvornica raspolaže s 4 ljuštilice. Jedna od njih, američke proizvodnje (tipa »Jackson«), ima posebno ugrađen nož, koji stoji nasuprot nožu za ljuštenje i pomoću kojeg se u toku samog ljuštenja furnirski listovi prerezuju na određene širine. Time



Slika 8. — Unutrašnji transport je mehaniziran — opći izgled unutrašnjosti tvornice

se znatno ušteduje na vremenu i radnoj snazi potreboj u slučaju, kad se ova operacija vrši na posebnom stroju.

S ljuštilice se listovi transportuju u sušionicu na valjke. Tamo se zadržavaju 30—40 minuta. Kroz to vrijeme oni se osuše na 8—10% vlažnosti, a nakon togao se sortiraju.

Paralelno s ovim operacijama na drugom se stroju (pila letvarica) pripremaju rubne letve. Tada se naizmjenično letvice i furnirski listići raspoređuju po konvejeru, koji ih sprovodi pod stroj za spajanje (straplig-machine). U stroju se ovi dosada rastavljeni dijelovi povezuju čeličnom žicom, formirajući tako dugački drveni »žicom prošiveni plašt«. Sve to tako dolazi automatskim transporterom do slijedeće automatske glave na stroju, gdje se pre-



Slika 9. — Rasklopljeni i sastavljeni sanduk

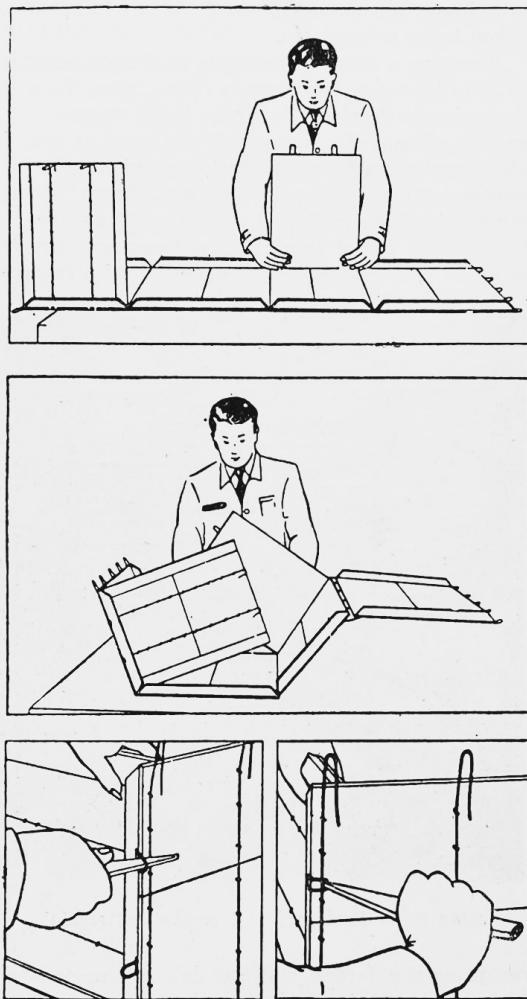
reuje na standardne veličine, dok se žica na krajevima zakriviljuje, da bi kasnije kod sastavljanja i zatvaranja sanduka mogla poslužiti kao kopča za zatvaranje i stezanje. Za ove se svrhe upotrebljava poseban tip polutvrde čelične, t. zv. opružne žice, koja se ne rasteže, a kod savijanja se ne lomi.

Posao se može smatrati dovršenim, kad na kraju dva radnika dijelu ovog drvenog plaštā dodaju još čeone stranice, koje se izrađuju na posebnom stroju sličnim postupkom.

Sanduci se otpremaju u rasklopljenom stanju radi štednje prostora kod uskladištenja. Na 1 prostorni metar može se uskladištitи 60 komada ovakvih sanduka. Sklapanje rastavljenih sanduka i zatvaranje nakon punjenja vrši se uz pomoć specijalne zupčaste poluge. To je vrlo jednostavan posao,

tako, da vješt radnik za jedan sat može sklopiti 125 komada rastavljenih sanduka (praznih) i zatvoriti 150 komada punih.

Sanduci, o kojima je ovdje riječ, predviđeni su za težinu od 23 kg. Tvornica ima kapacitet od 6



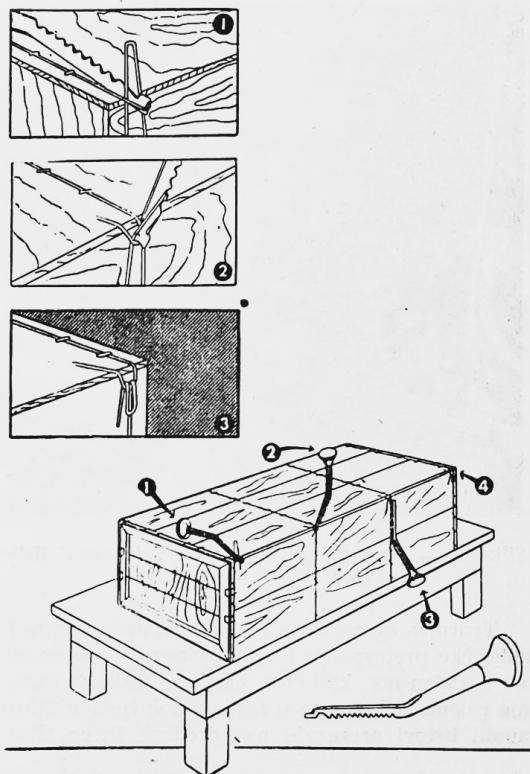
Slika 10. — Sklapanje sanduka

vagona ili 20.000 komada sanduka na dan. Upoznaje se upoznaje oko 350 radnika, od kojih je priličan broj ženska radna snaga. U posljednje tri godine proizvodnja je stalno u porastu (1952. g. 1,608.635 komada, 1953. g. 3,300.000 komada, 1954. g. 5,338.000 komada). Mjesečno se prerađuje 3.500 m³ oblovine.

Citav ciklus proizvodnje odvija se od jedne do druge operacije nevjerojatnom brzinom. Teoretski, stablo oboren ujutro može biti istog dana, i to prije završetka radnog vremena, čitavo prerađeno u sanduke. Svakako, lijep primjer organizacije i mehanizacije proizvodnje.

Kao sirovina za ljuštenje upotrebljava se toba, dok se rubne letvice izrađuju iz topole, johe, bora i platane.

Ovaj prikaz nema pretenzije, da našim proizvođačima sugerira kopiranje ovog francuskog sistema



Slika 11. — Zatvaranje sanduka pomoću zupčaste poluge

proizvodnje, pa ni ako se to radi na bazi bukovine kao osnovne sirovine. Štaviš, skloni smo pretpostaviti, da će kritičko oko stručnjaka iz proizvodnje naići i u ovom sistemu na izvjesne slabe strane — (one pozitivne su iznesene). Ali ipak vjerujemo, da ovaj primjer iz prijateljske Francuske može poslužiti za neku opću orientaciju u današnjem stadiju razvitka naše proizvodnje ambalaže. Možda bi se, ipak, jedan dio onih bukovih trupčića, koje odbacujemo kod prikrajanja pilanske oblovine, mogao i na ovaj način privesti korisnoj upotrebni. Neka zato i ovaj osrvrt bude prilog diskusiji, koja se vodi o problemu ekonomične proizvodnje drvene ambalaže u našoj zemlji.

(Slike i opis proizvodnje u tvornici Mauzé prema
»Revue du bois«
Paris, br. 6/1955.)



BUŠILICA „PIONJAR“

novi stroj za mehanizaciju radova kod gradnje šumskih cesta

Posredstvom Ureda za tehničku pomoć Ujedinjenih Nacija Šumsko građevno poduzeće »Goran« iz Delnica primilo je u X. mjesecu 1955. god. jednu motornu bušilicu »PIONJAR«, tvrke »Svenska Motorborr Aktiebolaget« iz Stockholm, Švedska. Bušilica je data poduzeću na kraće vrijeme u svrhu demonstracije rada i ispitivanja mogućnosti upotrebe kod gradnje šumskih cesta, raznih iskopa u kamenu, lomljenja betona i sl.

Kako se u ovom slučaju radi o jednoj specijalnoj bušilici, smatramo potrebnim, da i našu širu stručnu javnost upoznamo o svojstvima ove bušilice kao i o rezultatima postignutim u dosadašnjem radu s istom.

Motorna bušilica »Pionjar« kompletan je stroj za bušenje kamena. U njemu su u konstrukciji objedinjeni i motor za pogon i čekić za bušenje kamena. Dosadašnji strojevi za bušenje kamena redovno su imali poseban motor za komprimiranje zraka a posebno čekiće za bušenje, koji su radili koristeći komprimirani zrak. To je u bušilici »Pionjar« riješeno na taj način, da klip motora i klip bušaćeg čekića rade u istom cilindru, jedan nasuprot drugog. Nakon eksplozije mješavine goriva klip motora pogoni klipnjaču u smjeru prema gore, dok se istovremeno pogoni prema dole i drugi klip bušilice, koji udarcem na minersko svrdlo vrši bušenje kamena. Na ovaj se način postižu vrlo dobri učinci u bušenju kamena, obzirom da se udarci eksplozije motora direktno prenose na pribor za bušenje, te nema nikakvih gubitaka.

Sama konstrukcija kao i lakoća ove bušilice omogućuju njen transport na bilo koje mjesto i na najtežem terenu. Teži svega 39 kg i prenosi ju jedan čovjek, što u odnosu na dosadašnje strojeve i uređaje za bušenje kamena predstavlja veliku uštedu u transportnim troškovima kao i mogućnost upotrebe i na onim mjestima, gdje se dosada strojevi uopće nisu mogli koristiti. Stroj je konstruiran bez plivača na uređaju rasplinjača (Vergaser), što mu omogućuje upotrebu i za bušenje prema gore, do nagiba 45°.

Osim navedenog, isti se stroj s malom preinakom i izmjenom dvaju rezervnih dijelova, koji su sastavni dio garniture stroja, može preuređiti i za rad kao otkopni čekić (Bauhammer), za otkop kamena, betona, temelja i sl.

Prema podacima poduzeća »Goran«, koje je u svom radu koristilo ovu bušilicu, postignuti su slijedeći rezultati:

Brzina bušenja: 5 min/m' odnosno 20/cm) min. bušotine u srednje tvrdom kamenu vaspencu; svrdlo Ø34 mm sa jednim sječivom.

Potrošak goriva: 0,16kg/m' benzina i 0,013 kg/m' motornog ulja.

Troškovi bušenja: Din 50.—/m' bušotine. Prema našim GN troškovi za 1m' bušotine uz pogon pokretnog



kompresora stoji Din 328.—, što je u odnosu na gornji trošak rada ove bušilice cca 6 puta više.

Izbušeno je cca 480 m bušotine od 0,40—2,0 m bez ikakvih zastoja u radu i izmjene rezervnih dijelova.

Dana 3. XII. 1955. god. izvršena je u Delnicama i demonstracija rada ove bušilice pred mnogobrojnim predstavnicima građevnih poduzeća. Potvrđeni su gornji učinci rada ove bušilice sa zaključkom, da se ista može odlično primjenjivati u mehanizaciji radnog procesa pri iskopu manjih kubatura kamena na teško pristupačnim terenima, napose kod gradnje šumskih cesta i iskopa temelja dalekovodnih stupova u kršnom i planinskom terenu. Isto tako ova bušilica imala odličnu primjenu pri dotjerivanju tunelskih profila, napose podnožnog svoda i oporaca, te pri izradi i dotjerivanju kanalskih i vodovodnih rovova u kamenu.



Exportna problematika

PREGLED MEĐUNARODNOG TRŽIŠTA DRVETA

Premda je gradevinska djelatnost u toku prošle godine zabilježila u mnogim zemljama nove rekorde u poređenju s prije i poslijeratnim razdobljem, ipak se prekomjerne kupnje drveta u toku prošle godine još uvek osjećaju gotovo u svim evropskim zemljama uvoznicima. Posljednji podaci o gradevinskoj djelatnosti u glavnim evropskim zemljama svudje pokazuju daljnji napredak, osim u Velikoj Britaniji, gdje je bilo sagradeno 324.003 novih stambenih jedinica, t. j. za 8,5% manje nego u 1954. Ta je djelatnost u Zapadnoj Njemačkoj zabilježila 550.000 novih stanova prema 542.000 u 1954., u Francuskoj 220.000 prema 165.000, u Švicarskoj 16.735 prema 16.498, dok je broj izdanih gradevinskih dozvola u Italiji iznosio 1,4 prema 1,2 milijuna u 1954. Da je kod toga veći dio tih gradevinskih dozvola bio i upotrebljen, pokazuje između ostalog i povećana potrošnja drveta, koja je prošle godine na talijanskom tržištu iznosila po vrijednosti ukupno 88 milijardi lira, prema 69 milijardi lira u 1954. Predviđanja za 1956. pokazuju novo povećanje izgradnje kuća i stanova, premda će taj razvoj u mnogim zemljama biti nešto sporiji od dosadašnjeg.

Povećana gradevna djelatnost imala je za posljedicu i povećanje izvoza drvne građe iz mnogih izvozničkih zemalja. Tako je izvoz meke građe iz Švedske iznosio u 1955. oko 1 milijun std. Finske 770.000 prema 720.000 std. u 1954. i SSSR oko 400.000 prema 280.000 std. Jedino je austrijski izvoz bio za 4,6% manji od onog iz 1954., te je iznosio 3.13 milijuna m³, a kao posljedica kontingentiranja izvoza u toj zemlji. Taj povećani uvoz drveta sa strane zapadnoevropskih zemalja nije mogao biti utrošen i pored povećanja gradevne djelatnosti. To znači, da su visoke cijene piljene građe prouzrokovale još veću upotrebu raznog drugog gradevног materijala u zamjenu za drvo. Tako je na pr. belgijski indeks cijena za drvo zabilježio u 1955. god. 678 jedinica, prema 612 jedinica u 1954., dok je s druge strane indeks cijena za sav ostali gradevni materijal bio tek 471 prema 463 jedinica, t. j. povećanje za 66 prema 8 jedinica u korist cijena drveta.

Nesumnjivo je, da je taj razvoj cijena drveta, uz još prilično puna skladišta domaćih uvoznika te smanjene gradevne djelatnosti zbog oštре zime na evropskom kontinentu utjecao i još uvek utječe na veću suzdržljivost sa strane evropskih uvoznika drveta.

Mnoge evropske zemlje-izvoznice računaju s činjenicom eventualnog manjeg izvoza piljene građe u ovoj godini, osim SSSR, koji će prema nekim informacijama povećati svoj izvoz na 450—500.000 std., t. j. za 50—100.000 std. više nego prošle godine.

Uporedo s takvim stanjem i budućim izgledima izvoza na evropskom tržištu drveta, cijene će prema svim izgledima zabilježiti stanovite korekture u budućim prodajama za ovu godinu. U tom smislu zanimljive su posljednje sovjetske ponude na zapadnoevropskom tržištu, osobito na francuskom i britanskom. Sve te cijene, međutim, ne pokazuju neko stvarno smanjenje, već samo stanovite korekture cijena za pojedine sortirane robe na pojedinim tržištima. Sigurno je, da će se tim korekturama rukovoditi i skandinavski izvoznici drveta. Iсти će slučaj i na austrijskom tržištu drveta. Zbog teškoća u prodajama na tržištu Zapadne Njemačke i Nizozemske mnogi su austrijski proizvodnici prisiljeni, da se jače okrenu ka talijanskom i sredozemnom tržištu, revidirajući u isto vrijeme i svoje prodajne cijene u cilju eventualnog ozivljjenja potražnje, koja i pored toga ostaje još uvek prilično suzdržljiva.

Slično je stanje i na tržištu tvrde piljene građe. Posljednja britanska izložba namještaja u Londonu, koja je inače obično prilično dobro mjerilo za razvoj industrije namještaja u toku godine, pa prema tome i potrošnje tvrdog drveta u toj zemlji, nije završila nekim osobitim uspjehom. Povećanje diskontne stope i daljnja ograničenja potrošnje u Velikoj Britaniji vjerojatno će utjecati i na kupnju drvnih proizvoda u smanjenom obimu. Zalihe tvrde piljene građe su, međutim, također još prilično velike na raznim skladištima uvoznika u zapadnoevropskim zemljama, utječući, što je sasvim prirodno, na daljnje zaključke. Izvoz je s druge strane iz mnogih zemalja u toku prošle godine bio veoma velik, kao na pr. japanski, koji je iznosio rekordnu količinu od 6 milijuna kub. stopa, od toga 2,55 milijuna kub. stopa u samu Veliku Britaniju. Doda li se tome i izvoz tropskog drveta u Veliku Britaniju od 13 milijuna kub. stopa, prema 10 milijuna kub. stopa u 1954., onda je jasno, da će od eventualnih korektura cijena za tvrdu piljenu građu zavisiti u najvećoj mjeri njezine buduće prodaje na tržištima Zapadne Evrope.

Mi čitamo za Vas

U ovoj rubrići donosimo preglede važnijih članaka, koji su objavljeni u najnovijim brojevima vodećih svjetskih časopisa sa područja drvne industrije. Zbog ograničenog prostora ove preglede donosimo u veoma skraćenom obliku. Međutim, skrećemo pažnju čitaocima i preplatnicima, kao i svim zainteresiranim poduzećima i licima, da smo u stanju na zahtjev izraditi cijelokupne prijevode ili fotokopije svih članaka, čiji su prikazi ovđe objavljeni. Za sve takve narudžbe izvolite se obratiti na Uredništvo časopisa ili na Institut za drveno-industrijska istraživanja — Zagreb, Gajeva ulica 5.

1. — Botanika, entomologija, fito-patologija

16. — Pariška kolonija termita iz Saintonga (Les colonies parisiennes du termite de Saintonge). C. J. Jacquioot. »Revue du bois« br. 12/1955, str. 15—17.

Još u toku 1954 i 1953 otkrivene su na nekoliko mesta u Parizu (u jednom hotelu i stanovima jednog gradskog predjela) kolonije termita, opasnog štetnika, koji uništava ne samo drvo, već, i papir, teksil, pa čak i plastične mase. Članak zasluzuje pažnju ukoliko upozorava na mogućnost djelovanja ovog štetnika i u evropskoj klimi, pa i kod nas. U članku su date opće informacije o njegovom identificiranju te metodama i sredstvima za uništavanje.

2. — Nauka o šumarstvu, šumsko gospodarstvo

2. — Problem strukture u francuskoj šumskoj privredi (Problème de la structure dans notre économie forestière) P. H. Goislard. »Revue du bois« br. 12/1955, str. 8—12.

U prikazu pod citiranim naslovom dat je kritički presjek kroz šumsku privrodu Francuske. Radi orientacije donosimo nekoliko podataka iz tog prikaza:

Šumski posjed u Francuskoj podijeljen je na 1.528.697 vlasnika. Registrirano je 57.586 poduzeća, koja se bave preradom drveta. U projektu se promet ovih poduzeća u 1953. kretao oko 5.500.000 franaka po pojedinom poduzeću (u metaloprerađivačkoj industriji taj je promet iznosio 1953 godine oko 23 miliona franaka po poduzeću).

U Francuskoj ima oko 20.000 pilana. To su većim dijelom male pilanice od kojih 12.400 upostavlja manje od 5 radnika, 5—6000 pilana upostavlja 6—20 radnika, 20.000 pilana upostavlja 21—100 radnika a tek 36 pilana upostavlja preko 100 radnika.

U industriji pokućstva situacija je analogna. Registrirano je 34.000 proizvođača namještaja. 80% od njih upostavlja manje od 10 radnika, 10% upostavlja 10—50 radnika, 7% upostavlja od 50—100 radnika, dok ih samo 3% upostavlja preko 100 radnika. Jedno poduzeće dolazi na 8.500 stanovnika (u Nizozemskoj 9.200, u Švicarskoj 12.400, u SAD 35.000, u Engleskoj 47.000 i u Belgiji 55.000).

Iz prednjeg proizlazi, da je šumska privreda i prerada drveta u Francuskoj rascjepkana na mnogobrojna neekonomična mala poduzeća. Kao lijek iz ove situacije pisac predlaže udruživanje kako samih šumovlasnika, tako i sitnih prerada. Potrebno je na neki način ujedinjenim snagama prići obnovi francuskih šuma i preradu drveta dovesti u sklad sa si-

rovinskom bazom i savremenim koncepcijama industrijske prerade drveta, ali kako to ostvariti, kad se interesi pojedincaca sukobljuju s interesima zajednice?

2. — Problemi proizvodnje drveta u Italiji

(Problemi della produzione nazionale del legno) A. Pavari »L'industria del legno« br. 1/1955, str. 34—38.

U članku se kao izvor drvne mase tretira posebno šumska proizvodnja, a posebno drvo, koje se dobiva s plantaža. Ovaj drugi izvor drvne mase danas u Italiji poprima sve veću važnost. Navodi se primjer Sicilije, gdje se plantaže prostiru na oko 450.000 hektara površine. Takve plantaže nalaze se po provincijama Lombardije i Veneta. Godišnji prirast po ha na ovim plantažama kreće se od 2 do 6 m³, što znači, da u mnogim slučajevima nadmašuje prirast talijanskih šuma.

Autor daje posebne upute i preporuča plantažni uzgoj brzorastućih vrsta drveta, posebno topole i eu-kaliptusa, s kojima su u Italiji postigli najviše uspjeha.

2. — Osebine i upotreba egzota — Wacapou (Caratteristiche ed impieghi di legnami esotici — Wacapou) »L'industria del legno« br. 9/55, str. 50—53.

Ova južnoamerička egzota, u nauci poznata pod imenom Vouacapou americana Aubl., ima odlična svojstva, zbog kojih nalazi primjenu u kolarstvu, pomorskom građevinarstvu, brodogradnji. Upotrebljava se za izradu namještaja, a preraduje se u parket i furnir.

Specifična težina uz 15% vlage iznosi 0,85. Otporna je na napad insekata. Lako se obrađuje i lijepi sa svim vrstama ljepila. Ima nedostatak, da lako raspušta.

2. — Osebine i upotreba egzota — Azobé (Caratteristiche ed impieghi di legnami esotici — Azobé) »L'industria del legno« br. 1/55, str. 56—58.

U članku, koji je prenesen iz francuskog časopisa »Bois et forets des Tropiques« prikazuju se svojstva vrste Azobé, egzote prvorazrednih tehnoloških osebi na. Prirodna nalazišta ovog drveta su Kamerun, Kongo, obala slonove kosti, Zlatna obala, Španjolska Gvineja. Upotrebljava se u brodogradnji i uopće pomorskom građevinarstvu.

Radi orientacije donosi se usporedba tehnoloških svojstava između Azobé i nekih drugih poznatih vrsta drveta:

Azobé Bankirai	Basralocus,	Tikovina	Hrast	Pitchpine
	s Jave			
Spec. težina uz 15% vlage	1,12	0,935	0,768	0,680
Čvrstoća na pritisak u kg/cm ²	950	725	578	491
Črstoća na savijanje	1,740	1,336	1,074	728
Stepen elast. u kg/cm ²	240.000	162.400	136.000	107.000
Stupanj gustoće	I	I	II	III
			III	IV

20. — Drvna industrija u Lombardiji (L'industria del legno in Lombardia) »L'industria del legno« br. 2/55, str. 62—63.

Ovaj je osvrt utoliko interesantan, ukoliko daje zanimljive podatke i usporedbu o proizvodnji tehničkog drveta u Italiji uopće i u ovoj talijanskoj pokrajini. Naročito su zanimljivi podaci o proizvodnji drva iz talijanskih šuma i plantaža.

Šumska proizvodnja	Italija 1952	Lombardija 1953
četinjača	1.792.220 m ³	152.430. m ³
listača	2.145.680 m ³	124.150 m ³
Ukupno	3.937.880 m ³	276.580 m ³
Iz plantažnog uzgoja		
Četinjače	2.193.546 m ³	218.725 m ³
Listače	3.106.673 m ³	430.997 m ³
Ukupno	5.300.219 m ³	649.792 m ³

Upada u oči činjenica, da Italija više tehničkog drveta dobiva od plantažnog uzgoja (5.300.219 m³), nego iz svojih prirodnih šuma (3.937.880).

20. — Prvesti korisnoj upotrebi tropске šume (Messa in valore delle foreste tropicali) »L'industria del legno« br. 2/55, str. 56—57.

U Italiji, kao i u drugim zapadnim zemljama, sve češće se u stručnoj štampi susreću članci, koji apeliraju i ukazuju na ogromna neiskorišćena šumska bogatstva tropskih i drugih krajeva u svijetu. Privode iskorišćenju ovih ogromnih šumskih kompleksa značilo bi radikalno rješavanje krize u snabdjevanju drvetom.

Predmetni članak spominje mjere, koje je FAO već preduzeo, da bismo se približili tim ogromnim rezervarima. On istodobno ukazuje na teškoće, koje sprječavaju brži napredak u tom pogledu. Pisac polazi od činjenice, da je danas više od polovine šumskih površina na svijetu (2.141 milion hektara) nedostupno iskorištavanju, 647 miliona hektara dostupno je, ali se praktično ne iskorištava, dok se 1.127 miliona hektara eksploatira, i to prilično intenzivno.

24. — Da li mi je potrebna motorna lančana pila (Ai je besoin d'une scie mécanique à chaîne?). W. M. McKenzie »Revue du bois« br. 6/55, str. 26—27.

Upotreba motorne pile može biti mnogostruka. Autor dokazuje njezine prednosti nad ostalim ručnim i mehaničkim alatima za obaranje u šumi, za prikrajanje, za izradu ogrjeva, celuloze i sličnog, na javnim radovima, u akcijama za zaštitu od požara (kad treba čistiti izvjesne terene). On se cgrađuje od upotrebe motorne pile jedino u slučaju sječe tankog materijala, kada je rentabilnija upotreba sjekire.

25. — Studija o manipulaciji s prorednim drvnim masama (Etudes sur les manutentions des bois de taillis) X. De Megille i R. D. Bellgarde. »Revue du bois« br. 11/1955, str. 17—20.

U članku se analiziraju rezultati mehanizacije manipulacije s prorednim drvnim masama u dvije francuske sječine. Tankе sječenice, namijenjene industrijskom papiru i pougljavaju, nakon sječe i prikraćivanja na duljinu od 1.33 m (kad prerade u tvornici režu se na pola), vezuju se čeličnim užetom u bale od 450 kg. (1m³). Cve svežnjeve sabire po šumi traktor i donosi ih do drugog traktora s prikolicom i ugradenom dizalicom. Dizalica vrši pretvor svežnja s traktora na prikolicu, koja može da primi do 7 takvih svežnjeva.

Kad je prikolica puna, traktor je odvlači do glavne ceste i vraća se po slijedeću. Kad ih nakupi do 4, sve skupa odvlači do željezničke pruge, gdje se opet pomoću traktorske dizalice vrši pretvor u vagone. Istovar vagona na tvorničkom skladištu vrši se pomoću stabilnih dizalica, kranova. Rezultat ovačko sprovedene mehanizacije redova na utovaru i istovaru jest ušeda od preko 30% na radnom vremenu.

7. — Zaštita i sušenje

71. — Zaštita hrastovih parketa (Protection des parquets de chêne) H. Mathieu. »Revue du bois« br. 12/1955, str. 21—22.

Parket izrađen iz hrastove bjelike sklon je bržem propadanju i napadaju drenih štetnika. Da bi ga se zaštitilo što duže vrijeme i produljio vijek trajanja, autor u ovom osvrtu opisuje način impregnacije parketa hladnim kupkama u impregnacionom sredstvu.

Samo impregnaciono sredstvo mora odgovarati ovim uvjetima: da posjeduje insekticidna i fungicidna svojstva i izvjestan postotak smole (radi zaštite od vlage), da je bezbojno, da nema dugotrajnog neugodnog mirisa, da nije otrovno i štetno po ljudskoj organizmu, da je nezapaljivo.

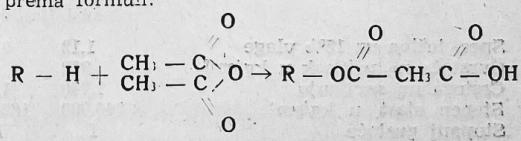
Članak je ilustriran fotografijama.

72. — Jedan problem vlažnosti drveta (Une problème d'humidité du bois) A. Villiere. »Revue du bois« br. 11/55, str. 35—36.

Članak se bavi problemom vlažnosti u drvetu, koje je djelomično izloženo vlažnom ili podvodnom ambijentu. Konkretno je to slučaj kod drvenih objekata u pomorstvu i na rijekama i jezerima. Problem je analiziran na bazi pokusa izvršenih u Forest Products Laboratory u Princeps Risboroughu. U svrhu ispitivanja oni su upotrebili dašdice četinjača. Dašdice su bile djelomično (jednom stranom) u vodi, a razne varijante su bile primijenjene u svrhu zaštite putem premazivanja nepromoćivim bojama. Tako je pokušano bojanje čitave dašdice, zatim bojanje samo podvodnog dijela i samo dijela izvan vode. Rezultati su pokazali, da jedino premazivanje čitavih površina može zaštiti drvo od brzog propadanja, a kad to nije moguće, onda, dakako, treba premazivati bar površinu, koja se nalazi pod vodom. Idealno rješenje za najefikasniju zaštitu predstavlja, svakako, prethodna impregnacija odgovarajućim antisepticima.

72.4 — Acetilirano drvo (Il legno acetilato). »L'industria del legno« br. 1/55, 44—47; br. 2/55, str. 50—55.

U »Forest products laboratory« izvršeni su s uspjehom pokusi parenja drveta kemijskim parama, da bi se učvrstila njegova dimenzionalna stabilnost u slučajevima, kad je njegova upotreba vezana uz vlažne i podvodne ambijente. Rad: se, ustvari, o postupku izvrgavanja drveta parama rastopine anhidrida octene kiseline i piridina, Piridin u ovoj kombinaciji služi u svrhu proširenja drvnih vlakana, dok se pomoću anhidrida octene kiseline u drvu vrši zamjena hidroksilne skupine relativno higroskopične s manje higroskopičnom acetilnom grupom. Postupak se odvija prema formuli:



Tako izvršena acetilizacija održava drvo u stanju konstantne dilatacije, a to se postiže djelovanjem na se acetilne skupine na sitjenke ćelija. Acetilizacija rastopinom u kojoj je 20% acetila smanjuje za 70% sklonost dilataciji. Pokus su utvrdili, da je učinak acetilizacije trajan, u drvu se povećava otpornost protiv djelovanja crvotodi i uopće štetnika. Mehanička čvrstoća drveta se time ne smanjuje, štaviš, ona se poboljšava.

U članku je dat detaljan opis samog postupka i sredstava, kojima se on izvodi.

75. — »Povratak s misije« (»Retour de mission«)

R. Salamon. »Revue du bois« br. 2/1955, str. 3—9.

Poznati francuski stručnjak i profesor na Višoj drvarskoj školi, R. Salamon, proveo je izvjesno vrijeme u Americi na upoznavanje tamošnje tehničke prerade drveta. U ovom, ne samo informativnom, već i instruktivnom prikazu, on se posebno osvrće na tehniku sušenja drveta u Americi. Njegova zapažanja možemo ukratko rezimirati:

Prije pristupanja umjetnom sušenju grada se izvrgava prvičnom sušenju, dok se ne postigne 25—30% vlažnosti drveta. Nakon toga se pristupa umjetnom sušenju. Pogodnost za pojednostavljenje sušenja i maksimalno iskoriscavanje kapaciteta predstavlja činjenica, da su dimenzije proizvodnje piljene grade uglavnom standardizirane na svega tri debljine. To su 1", 1 1/4" i 2" (1" = 25.4mm). Većina sušionica u SAD ima dimenzije 20 x 6 x 3.60 m, a kapacitet im je 120 do 140 m³ grade.

Režimi sušenja podređeni su kvaliteti, bez obzira na trajanje postupka. Idejni rukovodilac sušenja jest Institut u Madisonu, čijih se uputstava u industriji strogo pridržavaju. Autor primjerice navodi, da sušenje hrastove (red oak) grade, debljine 2" od 20% na 12% vlažnosti traje 11 dana. Da bi se ista grada osušila sa 75 na 6% vlažnosti bilo bi potrebno 750 sati, ili mjesec dana.

Slijede zatim podaci o cijeni koštanja sušenja po 1 m³, o kontroli sušenja itd...

U posebnim poglavljima autor opisuje novi postupak sušenja drveta kemijskim parama, koji se u Americi sve više primjenjuje, i manipulaciju s gradom prilikom punjenja i pražnjenja komora, što je 100% mehanizirano.

Prikaz je ilustriran shemama i fotografijama!

75.4. — Istraživanja o primjeni sušenja drveta organskim parama (Recherches sur l'application au bois du séchage par vapeurs organiques) W. C. Kauman. »Revue du bois« br. 11/1955, str. 3—6.

Sušenje drveta organskim parama je patent ing. M. Hudson-a, a ima osebinu, da znatno ubrzava tok sušenja. Ono se sastoji u izvrgavanju drveta organskim parama pod visokim temperaturama. Para se kondenzira na površini drveta i prenosi na ovo svoju toplinu. Toplina djeluje i izaziva испаравање vlage iz drveta. Vodena para iz drva i višak organskih para stvaraju u komori za sušenje posebnu smjesu, koja se isisava i pretvara u tekuće stanje. Nakon separacije organska tekućina poprima ponovno svoju raniju funkciju. Kao organske tekućine najčešće se upotrebljavaju frakcije petroleja, ksilol, toulol, perklorirani etilen, kod kojih je osnovno da imaju vreljsta iznad vreljsta vode. Postupak se provodi kod atmosferskog ili sniženog pritiska.

Sam uredaj za sušenje sastoji se iz nepropusne komore, isparavača, hladionika, uredaja za separaciju vode iz kondenzirane smjesi, kontrolnih uredaja, rezervoara za tekućinu i vacuum sisaljke.

U članku su opisani rezultati pokusa sušenja pištenica lišćara i četinjača i željezničkih pragova. Oni su uglavnom zadovoljili što se tiče kvalitete sušenja, dok s gledišta ekonomičnosti ne daju zasada obrabrujuće prognoze. Postupak je naročito podesan za sušenje drveta, koje se namjerava impregnirati. Tako se spominje, da američka firma Taylor-Colquit već provodi kombinirani način sušenja i impregniranja. U svakom slučaju radi se o jednom novom postupku, koji ima izgleda, da znatno unaprijedi tehniku i tempo sušenja drveta.

8. — Mehanička tehnologija

80.5. — Vertikalni furnirske nož (La tranchuese verticale). — Ing. E. Ledinot. »Revue du bois« 1/1955, str. 12—16.

Vertikalni furnirske nož uvezan je u Francusku iz Amerike (tipa »Capital«). Proizvodi se u dvije veličine: 3.66 m i 4.88 m. Na većem se stroju mogu preraditi trupci do najviše 72.5 cm. promjera i do 5 m duljine. Brzina rada mu je do 60 odreza u minuti.

Po svojoj konstrukciji ovaj je stroj veoma malo sličan horizontalnom furnirskom nožu, koji se kod nas nalazi u upotrebi. Više liči furnirskoj ljuštlici. Samo rezanje ne vrši se pokretom noža, kao kod horizontalnog noža, već pokretanjem trupca. Trupac ne rotira kod ljuštlice, već se giba u vertikalnom pravcu, t. j. okomito na nož. Rezanje se vrši, dok se trupac giba prema dolje. Za vrijeme povrata trupca prema gore dolazi do neznatnog pomaka samog noža. Ovaj je pomak jednak debljini furnira, koji se reže.

Glavna karakteristika ovog stroja je brzina rada i lakoća upravljanja i posluge. Radnici, koji primaju i slježu odrezane furnirske listove, svoj posao obavljaju bez teškoća i opasnosti, a pritom mogu i sjedati.

Nedostatak stroja je, što je ograničen na preradu trupaca do 72.5 cm promjera, dok velika brzina rada otežava rezanje tvrdih i kvrgavih vrsta drveta. To ima svoje opravdanje, da su stroj izradili američki konstruktori specijalno za prilike u tamošnjoj industriji furnira, gdje se preraduju tanje i mješavine vrsta drveta. Za naše bi prilike stroj mogao doći u obizir u tvornicama furnira za rasterećenje horizontalnih noževa, za preradu tanjih trupaca mješavina vrsta.

Članak je ilustriran fotografijama i shem. prikazom stroja.

80.5. — Nova primjena hidrauličnog upravljanja na horizontalnom nožu za furnir (Une nouvelle application du commande hydraulique — une nouvelle commande des tranchesuses horizontales à placages) E. Ledinot. »Revue du bois« br. 12/55, str. 18—20.

Na principu uvođenja hidrauličnog upravljanja kod glodalica za metal, autor opisuje hidraulično upravljanje primjenjeno na horizontalnom nožu za rezanje furnira. To je već izvedeno na velikom broju furnirske noževa u zapadnim zemljama po načrtu jednog njemačkog inženjera i dalo dobre rezultate u proizvodnji. Prednosti su mu prema autoru ove: smanjenje buke kod rada, lakoća za određivanje hoda, lakoća kod određivanja brzine, povećanje brzine rezanja, veća sigurnost za stroj i za radnike, veća garancija za postizanje dobrog kvaliteta rada.

81.1. — Produktivnost u pilanama (La productivité dans les scieries) B. F. »Revue du bois« br. 6/55, str. 21—25.

Na osnovu posebnih analiza, koje je objavio »Le centre d'études et de mesures de productivité« (Naučni centar za proizvodnost) autor ukazuje na akutnu krizu francuskog pilanarstva. On ujedno predlaže mjeru, koje bi trebalo poduzeti, da se ta kriza riješi,

a koje on dijeli na opće ekonomski i tehničke. Među opće ekonomski mjeru spadaju: uskladiti broj pilana sa sirovinskom bazom, revidirati cijene drveta na parnju i tehniku eksploatacije, revidirati sistem oporezovanja pilana. Mjere tehničke prirode, koje treba provesti na samim pilanama, t. j. na skladištima trupaca, pri samom piljenju i na skladištima plijene grude. U zaključku autor ukazuje na važnost izbora radne snage, način rukovođenja, kvalitetu proizvodnje i standardizaciju proizvoda.

Problematika se u prvom redu odnosi na pilane, koje prerađuju četinjače. Za nas je članak interesantan obzirom na sličnost problema s prilikama u našoj pilanskoj industriji.

81. 1. — Novi stroj za piljenje ogrjevnog drveta (Un nouvel appareil à conditionner le bois de chauffage) X. De Méguille. »Revue du bois« br. 5/55, str. 25.

Poznata francuska tvornica strojeva P. P. K. iz Courbevoie-a nedavno je bacila na tržište novi tip strojeva za piljenje ogrjevnog drveta. Stroj se sastoji iz 6 paralelnih vertikalno položenih lančanih pila. Radnik postavlja cjevanice na konvejer, koji ih automatskim pomakom dovodi do pile. Za jedan tren cjevanica od 1 m raspiljena je na 7 dijelova (svaki od oko 14 cm). Za 12 minuta na stroju se može tako usitnjiti čitav metar prostorni ogrjevnog drva.

Pila je prikladna za rad na velikim skladištima po gradovima, gdje je uvedena prodaja ispljenog ogrjevnog drva.

82.2. — Naprava za prešanje pomoću gumenih cijevi (La pressione sulle presse ottenuta con tubi o maniche di gomma) T. D. Perry »L'industria del legno« br. 3/55, str. 78—80.

Kao što je poznato, gumene cijevi, ako se s izvjesnim pritiskom punе vodom, imaju sposobnost rastezanja, odnosno povećavanja obujma. Ova se njihova osobina može iskoristiti za prešanje prilikom lijepljenja drvenih ploča, ako ih se na odgovarajući način uvuče u prikladnu drvenu napravu za prešanje. Za ovu se svrhu mogu upotrebiti i obične vatrogasne cijevi, promjera 63,5 mm, koje su u stanju izdržati pritisak od 28 kg po 1 cm². Ovaj je način naročito prikladan za prešanje kod lijepljenja krivih površina uz odgovarajuće modifikacije na samoj drvenoj preši.

Autor daje uputstva o konstrukciji ovakvih naprava i o dimenzijama gumenih cijevi potrebnih, da bi se izazvao određeni pritisak. Članak je ilustriran crtežima.

83.1. — Lijepljenje drva putem zagrijavanja dielektričnim gubicima (Il riscaldamento per perdite dielettriche nell'incollaggio del legno). »L'Industria del legno« br. 48—52; br. 2/55, str. 46/49.

U članku se opisuje princip zagrijavanja vlsokom frekvencijom u svrhu lijepljenja drveta. Opisan je i shematski prikazan visoko-frekventni oscilator. Opisuju se nadalje funkcije elektroda za zagrijavanje i vrste zagrijavanja. Kod »paralelnog« zagrijavanja elektrode su smještene na način, da linije električnog polja teku u smjeru pojasa lijepljenja. Kod okomitog zagrijavanja linije električnog polja idu okomito na pojase lijepljenja. Uz ovo postoji i kombinirani sistem, t. j. zagrijavanje s izmjeničnim rasporedom elektroda. Prikaz je ilustriran instruktivnim shemama!

84.3. Ispitivanje lakova za drvo (Il collaudo delle vernici per legno) »L'industria del legno« br. 9—10/55, str. 36—39, 37—41.

U dva nastavka ovog opširnog prikaza data su uputstva o kontroli lakova i lakkiranih površina u industrijskom namještaju. Lakove treba kontrolirati prije njihove primjene, t. j. oni već kod nabavke moraju biti ispitani, da li odgovaraju određenim zahtjevima. Zato se mora ispitati mogućnost premaza, debljina nanosa nakon isušenja, mogućnost razrjeđivanja, vezna sposobnost, vrijeme potrebno za isušenje i utrošak po m².

Lakkirane površine treba ispitati obzirom na stepen isušenja, otpor na vlagu, čvrstoću i gustoću premaza, otpornost na trenje i lomivost, elastičnost, mogućnost skidanja brusnim papirom, reagiranje na promjenu temperature.

Za sve ove vrsti ispitivanja daju se konkretna uputstva o postupku.

85. 1. — A O drvu za tekstilne materijale (A propos du bois pour le matériel textile), D. Cerdan. »Revue du bois« br. 3/1955, str. 23—24.

Francuska pamučna industrija troši godišnje 85.538 čunkova za tkalačke stanove, dok se u vunenoj industriji troši daljinjih 6.296. Od ove količine preko 30% izrađeno je od uvezene sirovine. Također se konstatira, da čestoputa kvaliteta čunkova nije zadovoljavajuća. Pisac s tim u vezi daje nekoliko osnovnih informacija o izradi i upotrebi čunkova. Kao sirovinu, iz koje se mogu proizvesti ovi artipli, nabrava: floridsku drenovinu, pepeljasti orah (američki), guaiacum, iz Centralne Amerike, diospyros virginiana i bukvu. Za bukvu napominje, da je osjetljiva na utjecaj vlage, ali se ovo može izbjegnuti njezinim oplemenjivanjem i izbjegavanjem, da se čunkovi u toku noći ostavljaju na podu, gdje prikupljaju vlagu. Između ostalih kraćih informacija o potrebnim kvalitetama dobrog čunka navodi, da moderna tekstilna industrija traži čunku iz lakših i elastičnih drveta.

87. — Problem iskorišćenja otpadaka i deklasiranog drva s talijanskog stanovišta (Il problema dell'utilizzazione di cascami di legno e del legno declassato sotto il punto di vista italiano) Dr. ing. G. Primerano »L'industria del legno« br. 3/55, str. 85—87.

U talijanskoj drvnoj industriji napadne godišnje 13.336.000 m³ otpadaka. Od toga oko 2 miliona otpada na drvo četinjača, za koje nema problema u privedenju korisnoj namjeni (u blizini pilana, koje prerađuju četinjačare, nalaze se tvornice umjetnih ploča — masonita, faesita itd.).

Problem je u iskorišćenju oko 12 miliona kubika otpadaka tvrdog drveta, koje napada u predjelima Srednje i Južne Italije. Autor preporuča, da se rješenje za ovo drvo potraži u preradi ovog drveta u ploče po postupku Isogrand, koji s uspjehom primjenjuje francuska firma Isorel u Casteljaloux.

9. — Mehanička prerada, industrija drveta

91.1. — Obiteljske montažne kuće (Case prefabbricate minime unifamiliari) »L'industria del legno« br. 3/55, str. 81—83.

Milanska je općina nedavno nabavila 100 komada montažnih kuća finske proizvodnje i 50 komada domaće firme SAFFA. U članku se ističu dobre strane domaće proizvodnje, koja je po rječima autora bliža ukusu i načinu života talijanskih potrošača.

U članku se fotografiskim putem ilustriraju pojedine faze montaže ovih kuća.

92. — Gledište jednog britanskog arhitekta o upotrebi drveta u građevinarstvu i njegovoj zaštiti. (Le point de vue d'un architecte britannique sur l'emploi du bois dans la construction et sa préservation) H. M a r v y . — »Revue du bois« br. 5/55, str. 13—14.

U članku se rezimira predavanje, koje je na Kongresu britanskog udruženja za zaštitu drveta (1954.) održao britanski arhitekt M. C. S. White. Taj poznati britanski arhitekt polazi sa stanovišta, da će unatoč pokušaju da se nađu prikladne zamjene drvo ostati i dalje u građevinarstvu nezamjenjivo. Uloga arhitekta u odnosu na drvo je velika. Međutim, arhitekti nisu uvijek bili dosljedni u nastojanjima, da se kod izvođenja radova drvo zaštiti konkretnim mjerama, impregnacijom. Smatra, da je prethodna impregnacija naročito važna:

- a) kod drveta, koje se ugrađuje u prizemnim dijelovima zgrada;
- b) kod greda koje su uzidane, ali su im čela ostala neugrađena;
- c) kod parketa i drvenih dijelova u blizini vodovodnih instalacija (kuhinje, kupaonice, W. C. i t. d.);
- d) kod greda u potkroviju, pri kojima su pričvršćeni žlijebovi;
- e) kod krovnih konstrukcija, naročito ako tavanke prostorije služe za spremanje starog pokuštva.

92.6. — O upotrebi šperovanog drva za oplatu (Notes sur la mise en oeuvre des contreplaques de coffrage). S. G e r m a i n . »Revue du bois« br. 2/55, str. 20—23.

Članak obuhvata opće upute o manipulaciji, krojenju, premazivanju i sastavljanju šper-ploča za oplatu. Kod postavljanja oplate važna su dva momenta: da se oplata učvrsti razmjerno pritisku cementa i da se šper ploča što manje ošteće nepotrebним zabijanjem čavala. Ranije je postojala tendencija upotrebe što tankih ploča, ali je praksa pokazala, da je, ustvari, ekonomičnije upotrebljavati deblje (15—20 mm). Veći izdaci za deblje šper-ploče dvostruko se rentiraju uštendama na vremenu postavljanja oplate i manjem utrošku potpornih i veznih materijala.

U nastavku se upozorava na neke momente u vezi raznih tipova oplate (vertikalna, horizontalna i kosa) i vrsti betonskih zidova. Šper-ploče se nakon upotrebe čuvaju u složajevima, koji moraju biti zaštićeni od vlage i sunca. Pritom treba paziti, da se ploče pretodno očiste od ostataka betona i ostalih predmeta, da ne bi zapali između ploča u složaju, što bi uzrokovalo i mehanička oštećenja.

92.6. — Šperovano drvo kao oplata u građevinarstvu (Le contreplaqué et le coffrage) »Revue du bois« br. 1/1955, str. 6—9.

Uvodno se dosta opširno dokumentira ozbiljan problem, kojim se već godinama bavi građevinarstvo, a to je utrošak drveta. Posebno mjesto u tom problemu predstavlja drvo za oplatu kod izvođenja betonskih konstrukcija, i to ne samo sa strane utroška sa-

mog drveta, već i sa stanovišta radne snage. Upotreba šper-ploča, umjesto piljene grde, u mnogome će ublažiti ovaj problem građevinarstva.

Iako je proizvodnja šper-ploča relativno starije datuma, one ipak donedavno nisu mogle poslužiti za upotrebu u građevinarstvu. Kazeinska ljepila, koja su se upotrebljavala za lijepljenje šper-ploča nisu odgovarala uvjetima primjene u gradvinarstvu. Tek pro-nalazak specijalnih sintetskih ljepila, otpornih protiv vlage, riješio je ovaj važan problem i omogućio upotrebu šperovog drva u građevinarstvu (za oplate). Drugi problem, t. j. proizvodnja šper-ploča u debljinama iznad 5 mm, riješen je mnogo lakše.

U članku se objašnjavaju prednosti oplate iz šperovanog drva. To su: mogućnost višekratne upotrebe, mogućnost da se nakon odbacivanja upotrebe kao podloga u popodjavanju i kao djelovi krovne konstrukcije, smanjenje drvnih potpornja i veznih pomagala, lakša manipulacija, brže postavljanje i skidanje, betonska površina ispod ovakve oplate ostaje glatka tako da otpada potreba naknadnog žbukanja.

Članak je ilustriran fotografijama.

95.4. — Drvo za ratne, trgovačke i sportske brodove (Le bois et les bateaux de guerre, de commerce et de plaisance). J. Venet »Revue du bois« br. 1/55, str. 17—24.

Jean Venet, poznati francuski drvarski stručnjak, koji je u toku 1954. boravio i u našoj zemlji kao ekspert FAO-a, daje u opštem uводу ovog članka pri-kaz o gradnji drvenih brodova u davnoj prošlosti, da zatim pređe na današnja vremena. I ranije je dobava prikladnog drva zadavala brige graditeljima brodova. Dajući prikaz zahtjeva moderne brodogradnje, on registrira i opisuje dijelove brodskih konstrukcija, za koje se traži drvo kao sirovina.

Posebno se osvrće na svojstva pojedinih vrsta drveta, koje se danas najviše traže u brodogradnji. To su smreka, jela, nordijske vrsti četinjača, duglazija, pičcipine, hrast, jasen, briješ, mahagoni i tikovina. Članak je uglavnom informativnog karaktera.

99.1. — Posebni i opći vidovi unifikacije drvne ambalaže (Aspetti generali e particolari dell'unificazione degli imballaggi di legno). Dr. A. C r a l l i — »L'Industria del legno« br. 1/1955, str. 40—43.

Prema nekim aproksimativnim podacima u svijetu se proizvodi oko 900 tipova drvne ambalaže, što se ni u kom slučaju ne može pravdati potrebama svjetske privrede. Staviše, ovakva raznolikost nanosi ozbiljne štete privredi s dvostrukog gledišta: neracionalno korištenje drveta i kočenje u razvijanju robnog prometa.

Autor predlaže unifikaciju ambalaže na bazi jedinstvenih kockastih elemenata (10 x 10 x 10 cm). O broju i rasporedu ovih elemenata ovisiće dimenzije, forma i estetski izgled ambalaže. Ovaj način unifikacije ne ograničava se samo na način proizvodnje kao tačke, obzirom na iskorištenje sirovine, već omogućava unifikaciju sredstava za proizvodnju i transport ambalaže.

OSJEČKI SAJAM

IZLOŽBA ERVNE INDUSTRIJE I MODERNOG NAMJEŠTAJA

Osijek sa svojom okolinom predstavlja iz davnine stari drvarski centar, poznat u čitavom svijetu u prvom redu kao porijeklo odlične »Slavonske hrastovine«. Danas u Osječkom bazenu postoji nekoliko gigantskih drvno-industrijskih poduzeća, koja po svom obimu i po tehnici prerađe spadaju među prva jugoslavenska drvna poduzeća. Zato je zamisao Osječkog sajma, da ove godine priredi izložbu posvećenu drvnoj industriji i modernom namještaju, realna i vrlo povoljna.

Izložbu ovakve vrste priredilo je prošle godine »Gospodarsko rastavišće« u Ljubljani i tako stvorilo preseđan održavanju ovakvih izložbi u našoj zemlji.

Za izložbu vlada veliki interes kod domaćih proizvođača drveta i drvnih proizvoda, zatim kod proizvođača strojeva u zemlji i inozemstvu, a zainteresirani su i kupci našeg drveta iz inozemstva. Svi će se oni od 12. do 20. sibnja naći na okupu u Osijeku, da na istočnjem sajmu učvrste dosadašnje i stvore nove poslovne veze.

Izložba će biti pretežno orijentirana na finalnu drvnu proizvodnju, u kojoj smo grani posljednjih godina napravili krupan uspjeh. Pored komercijalnog dijela izložba će imati i instruktivni karakter, što će biti od interesa i za prosječnog posjetioča, kao i za brojne potrošače drveta, koji će ovim putem dobiti jasnije predodžbe o tehnici proizvodnje i upotrebe ove važne sirovine u svjetskoj privredi.

SADRŽAJ

Ing. Frane Pavletić:

ISKORIŠTENJE U PROIZVODNJI PARKETA

Dr. ing. Juraj Krpan:

NCVI MADISONSKI REŽIMI ZA UMJETNO SUŠENJE DRVETA

Dr. Ivan Opačić:

BAKAR U TANINSKIM EKSTRAKTIMA

Ing. Rikard Štriker:

ZAŠTITA DRVETA OD POŽARA

AMBALAŽA OD LJUŠTENOG DRVA

STROJARSTVO

»MI ČITAMO ZA VAS«

PREGLED MEĐUNARODNOG TRŽIŠTA DRVETA

CONTENTS

Ing. Frane Pavletić:

OUTBUT IN PARQUET FLOORING PRODUCTION

Ing. Juraj Krpan:

NEW MADISON SCHEDULES FOR THE KILN DRYING OF WOOD

Ing. Ivan Opačić:

COPPER IN TANNINS

Ing. Rikard Štriker:

PRESERVATION OF WOOD AGAINST FIRE

VENeer CONTAINERS

MECHANIZATION OF FLOATING

WOODWORKING MACHINERY REVIEW

INTERNATIONAL MARKET TENDENCIES

TIMBER AND WOODWORKING

ABSTRACTS

»DRVNA INDUSTRIJA«, časopis za pitanja eksploracije šuma, mehaničke i kemijske prerađe te trgovine drvetom i finalnim drvenim proizvodima. — Uredništvo i uprava: Zagreb, Gajeva 5/VI. Naziv tekućeg računa kod Narodne Banke 400-T-282 (Institut za drvo industrijska istraživanja). — Izdaje: Institut za drvno industrijska istraživanja. —

Odgovornik urednik: Ing. Stjepan Frančišković. — Redakcioni odbor: ing. Matija Đajić, ing. Rikard Štriker, Veljko Auferber, ing. Franjo Štajduhar. — Urednik: Andrija Ilić. — Časopis izlazi jedanput mjesечно. — Pretplata: Godišnja 600.— Din. — Tiskat štamparije »Vjesnik«, Zagreb, Masarikova 28

Za naprednu drvnu industriju i obrt

UROFIX

FENOFIX

FIBROFIX

sintetska ljepila



Tvornica boja i lakova
Zagreb, Radnička 43

CHROMOS



JUGODRV

PREDUZEĆE ZA PRODAJU DRVETA

BEograd

TRG REPUBLIKE 3/V – POŠTANSKI FAH 60

Telegromi: JUGODRV, BEograd – Telefoni: 21-794, 21-795, 21-796, 21-797

PREDSTAVNIŠTVA U ZEMLJI:

LJUBLJANA:

Gradišče 4 – Pošt. fah: 10 – Ljubljana – Telegrami: Jugodrv – Ljubljana – Telefon: 23-351.

ZAGREB:

Kaptol 21. Pošt. fah: 258 – Zagreb. Telegrami: Jugodrv – Zagreb. Telefon: 35-483.

SARAJEVO:

Jugosl. nar. armije 42. Pošt. fah 193 – Sarajevo. Telegrami: Jugodrv – Sarajevo. Telefoni: 35-04 i 38-35.

**Poslovnica
RIJEKA:**

Delta 6. Pošt. fah: 351 – Rijeka. Telegrami: Jugodrv – Rijeka. Telefon: 34-81.

PRESTAVNIŠTVA I ZASTUPNICI U INOSTRANSTVU:

Italija, Engleska, Njemačka, Austrija, Belgija, Holandija, Švajcarska, Francuska i Francuska Sjeverna Afrika, Egipt, Turska, Izrael, Grčka, Argentina, Urugvaj, Austrlija i SAD.

KUPUJE I IZVOZI

SVE DRVNE SORTIMENTE I FINALNE PROIZVODE

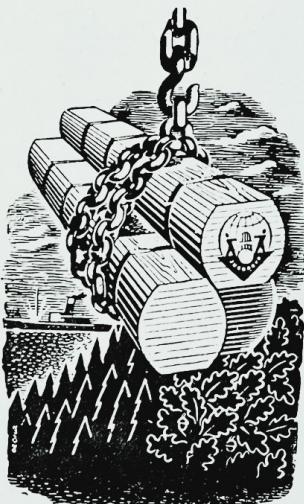
POSREDUJE

KOD PRODAJE DRVNIH SORTIMENATA U INOSTRANSTVU PO NALOGU PROIZVOĐAČA.

RASPOLAZE

SA DUGOGODIŠNJIM ISKUSTVOM PO IZVOZNIM POSLOVIMA I RAZGRANATIM TRGOVINSKIM VEZAMA U SVIM DJELOVIMA SVIJETA.

PROIZVODAČI: koristite u Vašem poslovanju naše iskustvo i naše usluge



Osječki sajam

12. - 20. V. 1956.



IZLOŽBA

Š U M A R S T V A

DRVNE INDUSTRIJE I MODERNOG
NAMJEŠTAJA