

1506

E. 99

INSTITUT ZA GOZDNO IN LESNO GOSPODARSTVO  
PRIBOTEHNIŠKI FAKULTETI V LJUBLJANI

VPLIV TEMPERATURE LESA IN TEMPERATURE  
NC-LAKOV NA RACIONALIZACIJO POVRŠINSKE  
OBDELAVE IN KVALITETO PROIZVODOV LESNE  
INDUSTRIJE

LJUBLJANA, 1975

Oxf. 829.17

Institut za gozdno in lesno gospodarstvo  
pri Biotehniški fakulteti v Ljubljani

202 II J

VELIV TEMPERATUZE LESA IN TEMPERATURE  
VO - ZAKOV NA RACIONALIZACIJO POKROVNIKE  
OBDELAVI IN KVALITETNO PROIZVODOV LESNE  
INDUSTRIJE

Ljubljana, 1975 ✓

Direktor:  
Milan Kuder, dipl.ing.

Kuder

**Naloga 1**

**Vpliv temperature lesa in temperaturo NO-lakov na  
mojstralizacijo površinske obdelave in kvaliteto  
proizvodov lesne industrije.**

**Prevzemnik naloga:** Inštitut za gozdno in lesno gospodarstvo  
pri SZ, Ljubljana, Vočna pot 30

**Nosilec naloga:** Mag. Slavko Mihelić, dipl.ing.

**Sodelavci:**  
Roman Deltleva, struk. sodel.  
Zorut Hričej, struk. sodel.  
Tone Kolar, inž.les. inž.

**Naloga finančnega:** Sklad Borisa Kičarića  
Raziskovalna skupnost Slovenije

DRK 624.0.829.17

## VEĽJIV TEMPERATUROV LAKA IN TEMPERATURE NO - LAKOV NA RACIONALIZACIJO POMALNIKEV OBDELAVI IN KVALITETO PROIZVODOV LENČNE INDUSTRije

Slavko MIKLO

### synopsis

Pri površinski obdelavi lesa s NO-laki velja empirična ugotovitev, da je na to delo potrebna optimalna temperatura  $20^{\circ}\text{C}$ . Pri obdelavi lesa v lesnoindustrijskih obratih pa se dogaja, da od tega nečela odstopamo, kar ima lahko za posledico tudi slabšo kvaliteto površine.

Ugotovitev v nalogi potrjujejo to domnevo, ki je direktno vezana na uprenenbo temperature tako laka, kakor lesa. Ta dela je zelo raznarti, da največji vpliv v zvezi s kvaliteto vsekakor odpada na penetracijo laka in s tem na bolj tezno površavo nad lesom in luknji.

## DER EINFLUSS DER TEMPERATUR VON MITROZELLULOSE-LACKEN UND HOLZ AUF DIE RACIONALISIERUNG DER OBERFLÄCHENBEHANDLUNG UND DIE QUALITÄT DES HOLZINDUSTRIEPRODUKTES

### Zusammenfassung

Bei der Oberflächenbehandlung des Holzes mit Nitrozellulose-Lacken gilt die empirische Feststellung, dass für die Arbeit mit ihnen die optimale Temperatur von  $20^{\circ}\text{C}$  nötig ist. In den holzbearbeitenden Betrieben kommt es öfters vor, dass wir beim Behandeln des Holzes mit Nitrozellulose-Lacken abweichen von diesem Prinzip, und darum kann es dazu kommen, dass die Qualität der lackierten Flächen schlechter ausfällt.

Die Feststellungen bei unserer Arbeit haben die Richtigkeit unserer Voraussetzungen bestätigt und gezeigt, dass diese Er-  
scheinung direkt von der Temperatur des Lackes und des Holzes  
abhängig ist. An hand unserer Arbeit kann man feststellen, dass  
für die Qualität der behandelten Oberflächen besonders wichtig  
das Eindringen des Lackes in das Holz ist, damit eine gute Auf-  
tragung zu erwacht wird.

## STEVNICA

	Stran
<b>1.0 UVOD</b>	<b>1</b>
<b>2.0 NAMEN IZDELKAVE</b>	<b>3</b>
<b>3.0 METODE IZDELKE</b>	<b>6</b>
<b>3.1 Lak</b>	<b>9</b>
<b>3.2 Priprava podlage</b>	<b>9</b>
<b>3.3 Metode nanašanja</b>	<b>10</b>
<b>3.4 Metode merjenja</b>	<b>11</b>
<b>4.0 REZULTATI IZDELKAVE</b>	<b>26</b>
<b>4.1 Rezultati meritev SKUPINA "A"</b>	<b>30</b>
<b>4.2 Rezultati meritev SKUPINA "B"</b>	<b>37</b>
<b>4.3 Rezultati meritev SKUPINA "C"</b>	<b>44</b>
<b>4.4 Rezultati meritev SKUPINA "D"</b>	<b>51</b>
<b>4.5 Rezultati meritev SKUPINA "E"</b>	<b>58</b>
<b>5.0 STATISTIČNA OBDELAVA PODATKOV</b>	<b>65</b>
<b>5.1 Obdelava numeričnih podatkov</b>	<b>68</b>
<b>5.2 Obdelava opisnih podatkov</b>	<b>82</b>
<b>6.0 DISKUSIJA</b>	
<b>LITERATURA</b>	

## 1.0 UVOD

Podatki o izvozu industrijskih proizvodov iz SR Slovenije za zadnja leta kažejo, da se je le-ta z napredajočo industrijalizacijo zelo povzal. Na lestvici izvoza industrijskih izdelkov iz naše republike zavzema lesna industrija vidno mesto. Glavna komponenta, ki dviga vrednost izvoza njenih izdelkov, je brem dvema industrija finalnih lesnih proizvodov, zlasti pohištva. Vprašanje, ali bo nove s temi proizvodi konkurenčni na tujih tržiščih tudi v bodočem, je odvisno od njenega nadaljnega razvoja, zlasti od njenih sposobnosti uprejanja vseh novosti in svetovnih tendenc tehnološko-organizacijskega napredka.

Površinska obdelava lesa je v pohištveni in tudi v drugih panogah lesne industrije ena izmed najvažnejših tehnoloških področij. Kot nekakšna krona predhodnim tehnološkim operacijam posaga skoraj vsenih izdelkov lesne industrije izoblikovati njihovo končni zunanjost lice. Poudariti pa moramo predvsem vso lepoto tekture in barvo lesa, kar včasih odločilno vpliva na uporabnika - laiku, ko si oprostila s pohištvo stanovanjske in druge prostore.

Površinska obdelava lesa ima tudi veliko zaščitno vlogo. Človek prelivlji dobi dve tretjini šivljenja v stanovanjskih ali drugih prostorih, opremljenih s pohištvo ali drugimi proizvodi lesne industrije. Pohištvo je v prostorih izpostavljeno obrabi, prahu, zelo resličnim klimatskim razmeram itd. Dobra površinska obdelava mora izdelko pred tem zaščititi in mora biti kas tudi največja tevрstnja obremenitvam, oziroma zahtevam.

Odločilno vpliva površinska obdelava lesa tudi takrat, ko je treba dočakovati tržno vrednost izdelkov. Pohištvo, pa čeprav izdelano iz najbolj slahnih materialov, ne more imeti večje trgovske vrednosti, če je bilo po površini neprimerno, površno ali pomajkljivo obdelano. Nasprotno pa pravilna površinska obdelava včasih/primerno zunanjost in s tem večjo tržno vrednost tudi proizvodom iz manj slahnih lesov.

- Torej mora površinska obdelava lesa izpolnjevati hkrati več nalog:
- poudarjati vso naravno lepoto lesa,
  - ustvarjati na njen površine, odporne proti mehaničnim in kemičnim vplivom,
  - povečevati možnosti, da se izdelki uveljavijo na domačem in na tujih tržiščih pod ekonomsko šim ugodnejšimi pogoji.

Iz navedenega sledi, da je zelo važno na posamezne izdelke izbrati pravilen postopek pri površinaki obdelavi lesa. Sato morajo utrokovnjaki dobro poznati vsak svoje področje, kajti treba je uenkladiti več faktorjev, kot so npr. želje odjemalcev, stanje in potrebe tržišč, ureditev in opredo eddelka za površinsko obdelavo v lastnem obratu, naposobljenost delavutva, vrsto in kvaliteto uporabljenih materialov, itd.

Kot je že omenjeno, brez dvoma sodi med dejavnike, ki uveljavlja-jo proizvode naše lesne industrije na domačem in tujih tržiščih tudi njihov estetski viden, dosegjen s kakoviteto površinsko obdelavo. Če izvzamemo obloge z laminati, oziroma s sintetičnimi folijami, uporablja naša lesna industrija na finnlisiranje svojih izdelkov, klesti pohištva, najrazličnejša sodobna prenosna sredstva. Sodobne tehnike površinake obdelave lesa so s nivini materiali, stroji in napravami temeljito posetila v njeno bistvo. Zaradi racionalizatorskih inoperativov pohištvene industrije imenu danes cel nis novih sistemov in postopkov površinske obdelave.

Vkljub temu pa nitrocelulosni laki še vedno prevzema med njimi važno mesto, saj naša lesna industrija glede na količino uporabljja preko 50 % lakov zgrajenih na nitrocelulosni osnovi. Zaradi specifičnosti svoje zgradbe omogočajo ti laki zelo racionalno delo, klesti na sodobnih laktirnih progah, kvaliteta obdelanih površin pa še vedno zadovoljuje vsem zahtevam domačega in tujih tržišč.

## 2.6 NADENI RAZISKAVE

Statistični podatki o vrednosti izvosa finalnih izdelkov lesne industrije na obdobje od 1. 1948 do 1967 in naprej do 1. 1974 dokazujejo, da so vodilni kadri že od vsega začetka imeli jasno ustavljene cilje ter da so v njih ispolnitev vložili ogromne napore. Iz Slovenije nismo izvesili leta 1948 še skoraj nobenega finalnega izdelka s področja lesne industrije. Leta 1951 je finalna obdelava lesa udelenja pri izvoku le s akromini 4 %. Skrb za napredok, šolanje kadrov in izpopolnjevanje tehničkih procesov pa je kmalu pokazala pričakovani uspeh. V letu 1967 zavzema finalna predelava lesa že 45 % celotnega izvosa lesne industrije iz Slovenije, in se ta procent iz leta v leto povečuje.

Posebna skrb je bila od vsega začetka posvečena izpopolnjevanju tehnologije predvsem v fazì površinske obdelave izdelkov. Če nje je namreč odvisen prvi, včasih odločilen vtis o estetski in celotni vrednosti proizvodnja. Težave, ki jih je bilo treba prenagovarati na tem področju so bilo številne in vse razvoj kaže, da se ne bodo že tako kmalu poleglo. Iz stoltnih ustaljenih tehnik, je lesna industrija v zadnjih 25 letih na področju površinske obdelave lesa s vrtoglavco naglico prehajala na nove materiale in njihove tehnologije. Novi materiali in nove metode dela v površinski obdelavi so stalno zahtevali spremembe in tudi stalno obnavljanje pogojev obratovanja, osirvana prilaganja obratovalnih prostorov. Kljub večem prizadevanjem pa na tem področju še danes ni doseglo idealno stanje; že ved, jasno nam je, da idealnega in končnega stanja ne moremo nikoli dosegiti.

Kraščaj dela je zahteval kot posebno novost ustanovitev obratnih laboratoriјev, v katerih se morajo stalno kontrolirati tako materiali, ki bodo uporabljeni v proizvodnji, kakor tudi kvaliteta površinske obdelave na končnih izdelkih. Uspeh takega laboratorijskega dela pa je silno skoren, čeprav izredno pozitiven, kajti njegov obseg dela koristi samo pospeševanje osirvana bolj kontroliranju obstoječe proizvodnje. Že razvojen petrokemije prihaja dnevno na trg veliko novih materialov, ki direktno vplivajo, osirvana so povezani s površinsko obdelavo v lesni industriji, vendar

jih je nemogoče obvladati v takem obratnem laboratoriju. Včasih pa so ravno te novitete odložilnega posena na kvaliteto in ceno proizvodov, zato bi bilo pomembno ugotavljati njih vrednost v laboratorijskih lesnih industrije. Sistem raziskovalnega dela na tem področju in kontrolnega dela za ugotavljanje kvalitete proizvodnje bo treba šele postaviti in s medsebojnimi dogovori med proizvajalci in uporabniki tudi utrditi.

Iz obdelovanja s našo lesno industrijo in iskušenj pri reševanju najrazličnejših tehničkih in tehničkih problemov površinske obdelave izdelkov, smo dobivali resne sugestike za usmerjanje, oziroma veklajevanje našega dela s neposrednimi terenskimi potrebnimi. Med mnogimi problemi je bilo treba načeti predvsem solo potrebno vprašanje o pravilni uporebi nitrocelulosnih lakov, oziroma poiskati varoke, zekaj prihaja do napak pri delu z njimi. Med prvimi varoki smo ugotovili preveč empirično gledanje na klimatske razmere v katerih se tako laki, kakor tudi obdelovanci na katere bo laki nanašen depozirajo. Vplivov, ki ga imajo ekstremno nizke ali visoke temperature pri vkladiščenju osnovnih materialov za nadaljnjo obdelavo, pa bi ne smeli zanemarjati. Raziskava v tej smeri lahko odgovori na številna vprašanja zekaj so nastale napake. Taka raziskava mora biti pri tem pravilno in strogo znanstveno fundirana, ter ne trpi nikakršnih improvisacij. Zanimivo pri tem je, da pri pregledu donače in avtovne literature s tega področja nismo našli nobenih resnih teoretskih razglašljajnj o vplivu temperaturnih sprememb na kvaliteto površinske obdelave lesa. Našli smo mnogo praktičističnih podatkov na delo z laki v lesni industriji, vendar nobenega temeljnitega obrazovanja tega problema.

Vodilna misel, ki nas je pripeljala do naše raziskave pa ni bila samo obdelava nitrocelulosnih lakov s stališča njihove empirično-praktičistične uporabe. Ugotovili smo nevreč, da volja kot optimalna temperatura za delo z nitrocelulosnimi laki temperatura ca.  $20^{\circ}\text{C}$ , ki so jo v lesarskih proizvodnih obratih sprejeli na osnovi nasvetov proizvajalcev lakov. Ta temperatura naj bi imeli laki, materiali na katere laki nanašamo in prestori v katerih delamo z njimi. O kaki spodnji ali gornji temperaturni meji za

uporabo nitrocelulosnih lakov, ki so prenesel te raziskave pa ni nikakršnih podatkov in provlačujejo le empirična predvičevanja. Trdih dokazov o najnosti temperature  $20^{\circ}\text{C}$  na dale ko ni, prav tako ni predlogov za skrajne moje niske oskroba visoke temperature. Podatkov o raziskavah kvalitete površine v različnih temperaturnih območjih, ki bi potrdili ali ovrgli to verjetno empirično ugotovitev nismo nikjer nasledili. Vzroki za tako stanje so najbrž v razvoju površinske obdelave lesnih proizvodov, ki pa je temeljila le na praktičnih iskušnjah. S tem nočemo zanikati točnosti teh podatkov, pa kakor koli so bili dobljeni. Čeeli bi dobiti s raziskovalnim delom potrditev tega stanja, ali pa dokaz o suotnosti te trditve.

Do pred davnimi desetletji so bili edino nitrocelulosični laki splošni za industrijsko uporabo in to na prozorna lakeranja lesnih izdelkov namenjenih za notranjo uporabo, to je predvsem pohištvo. Industrijski način obdelave je sčasoma zahteval hitrejši tempo razvoja tudi na področju površinske obdelave. S nitrocelulosičnimi laki v takratni izvedbi je bilo potrebno večkratno nanašanje (slojk na sloj) in vsekakratno preces dolgo vmesno sušenje preden se je dosegla zadeljena debelina suhega filma laka. Za izboljšanje tega stanja se je razvila nova tehnika nanašanja nitrocelulosnih lakov, takojimenovano "vrčče brišenje". Pri tej obdelavi se je lak v času nanašanja segrel na temperaturo do  $80^{\circ}\text{C}$ , kar je omogočilo predvsem vožje naneze, to pa je občutno snifelo stroške obdelave. Pri nadaljnjem iskanju novih materialov za površinsko obdelavo lesa so se pojavili še poliestrski in polikondensacijski laki, s njimi pa tudi nove nanašalne tehnike. S tem je bil za kratek čas začrtan razvoj uporabe nitrocelulosnih lakov.

Od prvotnih "čistih" nitrocelulosnih lakov so se s razvojem novih snol prideli razvijata kombinirani laki. Nitrocelulose pospešene s lastnimi smelami so dale filmom laka nove prednosti. Izboljšale soče njihove tehnične lastnosti in tehnična uporabnost. Ukratci s uporabo nitrocelulose v tehnične namene, je kemična industrija razvijala različne tipc nitrocelulose in s tem nitrocelulosne laki s večjim procentom suhih sestavin. Naj osenimo še, da se danes nitrocelulosični laki še kombinirajo z raznimi reaktiv-

nimi komponentami, kislinski, inorganicni, itd. Zako kombinacije dajejo laki, ki jih lahko uporabljamo na lakiranje na sodobnih lakirnih progah. Tački kombinirani laki dajejo osušeni izredno obstojne filme. Končni efekt takih nitrocelulosnih kombiniranih lakov na lakiranih površinah se zelo približuje efektom, ki jih dobimo pri obdelavi površin s dvokomponentnimi laki.

Danes obdeluje naša lesna industrija še vedno velik del svojih izdelkov z nitrocelulosnimi laki, kar nam priča dejstvo, da uporablja še vedno preko 50 % nitrocelulosnih lakov. Sistem obdelave so večinoma grajeni na dveh nanevih, kar je pri prej omenjeni temperaturi okoli  $20^{\circ}\text{C}$  zelo enostavno. Brez presenečenj pa tudi tukaj ne gre in ko se pojavijo skoraj vedno ugotovimo, da vaen napakan botrujejo neprimerne atmosferske prilike pri obdelavi. Izvori teh neprilik pa so lahko zelo različni. Eden od razlogov je, da je verjetno neprimerno vkladiščenje, oziroma nezadostna posornost pri pripravi teh lakov za nadaljnjo uporabo. S tem nislišo na skrb za pravilno temperaturo laku ob uporabi.

Lesna industrija uporablja torej še vedno v velikih količinah nitrocelulosne laki. Za nemoteno delo pa mora imeti vsak obrat na zalogi večje količine teh lakov. Te zaloge so vkladiščene v drugačnih klimatskih razmerah, kot zahtevajo predpisi za delo z laki. Ticer je pravilno, da so temperature ob vkladiščenju nižje, kajti pri velikih količinah nitrocelulosnega laka lahko pride do včiga. To zahtevajo počitno varnostni predpisi. Vendar pa se dogaja, da lak napredvidoma pride tudi v prostore z višjimi, oziroma previnokimi temperaturami. Ravnno tako tudi obdelovanci iz lesa reslidno reagirajo na temperaturne spremembe. Sato je v tem primeru razumljiva zahteva po vedno enaki temperaturi in vlažnosti, kar v obdelovancih iz lesa vdržuje konstantno ravnotežno vlažnost.

Takšno stanje naj bi bilo normalno v času vkladiščenja laka, oziroma lesa. V tem primeru torej naj volja nadelo, da je lak vkladiščen v hladnem prostoru iz varnostnih razlogov. Les naj bi bil vneskoci v normalnih klimatskih pogojih, s čemer vdržujemo pravo ravnotežno vlažnost.

Tako idealne pogoje pa le težko udržujemo v celotnem tehnološkem procesu predelave in moramo zato takoj več pozornosti posvetiti pravim klinetskim pogojem v dveh oddelkih tovarn lesne industrije. Ta dva oddelka sta oddelek za lepljenje lesa in oddelek za površinsko obdelavo lesa. Ker pa ni dovolj samo temen vpliv klina in temperaturе na lak in les je treba les najprej kondicirati, lak pa segreti ali ohladiti na delovno temperaturo  $20^{\circ}\text{C}$ .

Čeprav se nitrocelulosni laki sudijo fizikalno, domnevano na podlagi naših iskušenj, da pri delu s njimi temperaturne realike neposredno vplivajo na kakovost filmov teh lakov, o katerimi so predvedeni lakirani izdelki. Do nekaj številčnih dokazov za pravilnost naših domnov nismo prišli niti pri proizvajalcih lakov, niti pri uporabnikih. Tekava na tem področju tičijo verjetno v recepturah in velikem številu tipov nitroceluloznih lakov.

Vplivi temperature na fizikalno-kemične lastnosti tekodičnih nitroceluloznih lakov, npr. viskoznost, penetracijo, hitrost sušenja, itd. so v lesni industriji empirično dovolj znane za uspešno delo s njimi. Zelo malo pa je znanega o vplivih naštetih dejavnikov na nitrjene filme nitroceluloznih lakov. S osirom na vse te nejasnosti, smo si zadali naloge, da s prekusi in meritvami ugotovimo ohnašanje nitroceluloznih lakov v končnih skrajnih topotnih mejah obdelave od  $-20^{\circ}\text{C}$  do  $+50^{\circ}\text{C}$ . Priskrbovanje za naše delo smo si pripravili s tehniko bringanja na les bukve (*Fagus silvatica L.*). Vzorci lesa so bili normalno pripravljeni in brušeni in prav tako izpostavljeni vplivom toplote od  $-20^{\circ}\text{C}$  do  $+50^{\circ}\text{C}$ .

Na prsušenih filmih laka smo nato izvršili meritve njihovih mehaničkih lastnosti (trdota, elastičnost, sijaj, odpornost na udarce, odpornost na obrabo, itd.). Na podlagi vseh izvršenih meritev smo prišli do zaključkov, iz katerih se jasno vidi kakšen je vpliv temperatur na nanesene nitrocelulozne lakte, kakšen je vpliv temperatur podlage na katero je bil nanesen nitrocelulozni lak in na kakovost končno obdelanih suhih filmov laka.

### 3.0 METODE DELA

Sa smo lahko obdelali vzorce, ki so osnova za ugotavljanje kvalitete površinske obdelave lesa je bilo treba določiti točno metodo dela in izbrati pravilne aparature za preiskušanje. Pod metodo dela razumemo celotni sistem od izbere vzorcev, materiala in pogojev dela pri obdelavi vzorcev, pa do merjenj ob točno določenih pogojih.

Kot osnova za delo nam je služil "Laboratorij za površinsko obdelavo lesa" na Biotehniški fakulteti v Ljubljani, ki si še od ustavovitve daje prisadeva usmeriti svoje delo na potrebe naše razvijajoče se lesne industrije. Vzakdunja praksa in dolgotrajno sodelovanje z našimi lesno-proizvodnimi podjetji ne potrdili pravilnost te usmeritve. Na našo ustanovo se stalno obražajo tehnični vodje površinske obdelave, npr. ko se pojavijo napake pri obratovanju, ali pa so s svojimi kontrolnimi pregledi ugotovili odstopanja od prej nastavljenih ciljev. Tako smo še neštetokrat ponagali pri reševanju problemov tekoče proizvodnje in sodelovali pri uvajanju novih materialov in novih tehnologij. S takim terenskim delom, torej neposrednim kontaktom v obratih, smo si pridobili temeljiti vpogled v potrebe naše lesne industrije in v dibe točke njene površinske obdelave.

Nitrocelulozni laki se v lesni industriji, zlasti pohištveni stroki, uporabljajo za finaliziranje izdelkov in to še vedno v velikih količinah. Pri fazi površinske obdelave lesa pa bi bilo treba, kot je omenjano že v prejšnjem poglavju, klimatizirati lakirnice, enkrat obratovalne prostore. Še več, treba bi bilo posvetiti danti ved posornosti klimatskim razmeram v prostorih, kjer so materiali za površinsko obdelavo shranjeni. Praviloma bi morali biti vsi prostori celo leto klimatizirani na zahtevano klimo, t.j. temperaturo  $20^{\circ}\text{C} \pm 1^{\circ}\text{C}$ . in relativno zračno vlago  $60\% \pm 5\%$ . Prostori, kjer je shranjena večja količina laka, pa bi da varnostnih razlogov morali imeti nižje temperature.

Opremo za vdrževanje take klime pa mora le malekateri obrat, tako se opravlja delo s laki, tudi nitroceluloznimi, v najrušlj-

najbolj zahtevni in prenesejo dokaj velika odstopanja od idealnih zahtev, neveda pa ima tudi to svoje mesto. Praktiki to njihovo lastnost dokaj dobro poznajo in jih skujo zato prilagoditi dejanskim klimatskim razmeram, ki vladajo v obratovalnih prostorih. To prilaganje pa sledi samo na empiričnih doganjih, kaj pa se pri delu s laki dogaja, zanesljivo ni popolnoma jasno, kljub temu, da je odgovoren za njihovo uporabo v proizvodnji.

Račna naloga naj bi poiskusila to vrzel vsaj delno izpolniti in ovetliti s rezultati, dobljenimi na šim bolj dosleden in znanstveno-praktikalno neoporečen način. Zato smo sa preiskušanje vpliva temperaturnih sprememb na nitrocelulonske laka ob nanašanju po površine lesa izbrali nekatera ekstremna odstopanja od idealnih klimatskih razmer. Nelo s njimi in mehanske lastnosti ustvarjenih filmov laka smo nato primerjali s filmi istega laka, obdelanega v normalnih pogojih.

### 3.1 Lek

Za svoje delo smo nabavili nitrocelulosni lek v eni izmed trgovin trgovske mreže v Ljubljani. Nato smo najprej v normalnih klimatskih prilikah izmerili njegovo viskoznost po Fordu ( $F/4 - 20^{\circ}\text{C}$ ), osiroma po normi DIN 53 211, ki je snažala 46 sek. S nadaljnimi meritvami laka ohlajenega na nižje, osiroma segretega na višje temperature smo nato ugotavljali naraščanje osiroma padec njegove viskoznosti. Te meritve so bile osnova za izračunavanje potrebnega količine nitrorašredčila, na prirejanje laka na enotno viskoznost nanašenja. Kar smo vršili naneh laka s tehniko načanja - brišenje, nora biti ob tem viskoznost laka 25 sek  $F/4 - 20^{\circ}\text{C}$ . To je bila osnova za nanašenje, ki pa je bila ravno zaradi različne temperature laka dejansko drugačna od zahtevane, torej je bilo treba dodajati različno količino nitrorašredčila sa donega iste viskoznosti.

### 3.2 Priprava podlage

Pripravljene delčice smo pripravili iz masivne neparjene bukovine (*Fagus silvatica L.*) standardnih velikosti za izbrano metodo

nenjenja, vendar enotne za meritev filrov, dobljenih v vseh petih različnih pogojih nanašanja. Za nekatere meritve smo pripravili preiskovalce na steklu. Lesene preiskovane delčice smo pred uporabo izpostavili tri tedne v klimatizirani konori naslednjim klimatskim razmeram: temperatura  $20^{\circ}\text{C} \pm 1^{\circ}\text{C}$  in relativna zruba vлага  $60\% \pm 5\%$ . S tem smo si ugotovili enotno vlažnost lesa 9 %.

Površine lesa preiskovanih delčic so bilo nato strojno poskobljeno na enotno debelino 6 mm. Poskobljene površine smo na to obrušili na trdnom brušilnem stroju dvačrat, prvič s brušilnim papirjem št. 80 in drugič s brušilnim papirjem št. 120. Na brušenje smo uporabili brušilne papirje snake "GIA". Stekla so bila pred uporabo odčišena s nitroresorodčilom in je bila gtem odstranjena s njihovih površin vsa medinstado.

### 3.1 Metoda nanašanja

Originalni lak z viskoznostjo 46 sek  $2/4 - 20^{\circ}\text{C}$  smo na nanašanje na preiskovane vsakikrat poenotj priredili na enotno nanašalno viskoznost 25 sek  $2/4 - 20^{\circ}\text{C}$ . Količina dodanega razredčila je bila vsakič odvisna od izbrane temperature laka. Ustrezno enoti smo točkoj pripravili troje viskoznosti laka, vsakič 25 sek po  $2/4 - 20^{\circ}\text{C}$ , in sicer sa nanašanje pri temperaturi laka  $= 20^{\circ}\text{C}$ ;  $+ 20^{\circ}\text{C}$ ; in  $+ 50^{\circ}\text{C}$ .

V skladu z glavnim ciljem maloge, t.j. ugotavljanjem kako se obnašata lak in les pri lakiranju v normalnih topotnih razmerah, vendar priznena iz prej neustresnih topotnih okolij tako, da material ni imel dovolj časa za prilagodenje normalnim temperaturnim razmeram, smo pred nanašanjem vsakič tako lak kakor tudi les izpostavili po tri dni (72 ur) vplivom snižene temperaturе  $-20^{\circ}\text{C}$ , oskrba zvišane temperaturе  $+50^{\circ}\text{C}$  odvisno od nastavljenega cilja merjenja. Svo perijo preiskovalcev pa smo lakirali v normalnih klimatskih prilikah s tem da so bili preiskovalci vneskovi ispostavljeni tej normalni klimi.

Lak smo nanašali z brisgalno pištolo snake "DATA", s čobo premera 1,5 mm in s srednjim tlakom 2,5 atm. Za doseganje realnih rezultatorv smo se odločili nanesti na vse preiskovane enote enotni nanes lesa in sicer  $200 \text{ gr/m}^2$ , kljub njegovim različnim vis-

kostenostim. S takim nanašenjem smo želeli ugotoviti, kakšne debeline bodo imeli nastali filmi, to je povesavo med resredčevanjem laka in debeline filmov.

Preiskušence za načo naloge smo pripravili kot sledi z ozirom na temperaturna sprememb materialov, ki smo jih uporabljali v nalogi:

Naslika kvalitete površinske obdelanega lesa, pogojena s spremembami temperature in sicer:

- sprememba temperature lesa  $-20^{\circ}\text{C}$ ;  $+50^{\circ}\text{C}$  in  $+20^{\circ}\text{C}$ .
- sprememba temperature laka  $-20^{\circ}\text{C}$ ;  $+50^{\circ}\text{C}$  in  $+20^{\circ}\text{C}$ .

Ta temperaturni interval je v preizvodnji nočen glede na zunanje prilike, skladitiščenje materiala in prostor, kjer se vrši obdelava.

Vzordjenje in priprava vzorcev je narejena v naslednjih oblikah:

- A ( les  $-20^{\circ}\text{C}$ ; lak  $-20^{\circ}\text{C}$  ),
- B ( les  $-20^{\circ}\text{C}$ ; lak  $+50^{\circ}\text{C}$  ),
- C ( les  $+50^{\circ}\text{C}$ ; lak  $+50^{\circ}\text{C}$  ),
- D ( les  $+50^{\circ}\text{C}$ ; lak  $-20^{\circ}\text{C}$  ),
- E ( les  $-20^{\circ}\text{C}$ ; lak  $+20^{\circ}\text{C}$  ).

Kvaliteta površinske obdelave je merjena v naslednjih lastnostih:

- čas sušenja,
- debelina filma,
- oprijemnost,
- trdota,
- odpornost na obrabo,
- odpornost na udarce,
- sijaj,
- prožnost.

#### 3.4. Metoda merjenja

##### 3.4.1 Čas sušenja

Ob nalogu smo sproti ugotavljali trajanje sušenja nanesenih vzorcev laka po metodi DIN 53 150. Trajanje sušenja, oziroma strjevanja lakov je izredno pomembno za razvoj sodobnih tehnologij površin-

sto obdelave ne samo na lakirnih progah velikoserijske proizvodnje, ampak tudi v vodni lakirnici. V tehnoloških procesih jo čas sušenja lakirnih površin zelo važen faktor za dolečevanje nadoperacijskih časov pri manjšanju in pri nadaljnji obdelavi, tj. brušenju, poliranju ipd. Posebno važen pa je čas sušenja prenazor za ugotavljanje, ali je prerez boljko suh, da lahko izdelko enkratno bres utrebu pred poškodbami. Neko empirično ugotavljanje ne more nadovoljevati, ker izraz "pršno suh", "suh na dotik" ali "popolnoma suh prenos" ne povedo niti definiranega, točne definicije vsebujojo pa standardi.

Za naše meritve smo izbrali DIN 53 150, ker je tako meritev možno izvajati tudi v prajai bres večjih tečav. Po tej normi ugotavljanje, kaj naneseni filmi laka vedno lepijo, oskroba kdaj ni vidnih sprememb na njihovih površinah, če jih impostavljeno točno dolženim obremenitvam (od 5 do 5000 p/cm<sup>2</sup>). Stopnje osušitve, ugotovljene na ta način, veljajo za prenaze, uporabljene v normalnih klimatskih razmerah. Če pa je potrebno, moramo po predhodnem posvetnem dogovoru, razširiti obseg merjenja še na tiste prenaze, ki ne morejo lepit, tudi pri površinah temperaturah.

DIN 53 150 določa sedem stopenj osušitve prenazorov lakirnih površin in jih osnašuje s številkami od 1 do 7. Za ugotavljanje pogoznejših stopenj osušitve smo uporabljali, v skladu z navodeno normo, razmeroma skromen inventar, ki ga morec vsak obratni laboratorij "proizvodnih podjetij".

Kot norma predpisuje, smo merili stopnje osušitve direktno na steklenih preizkušnjanih izdelkih istočasno z lesenimi. Osnova meritev so bili filmi laka doseženi z nanci približno 200 g/m<sup>2</sup>. Vse meritve smo opravljali pri normalni sobni klizi.

#### 3.4.2 Debeline filmov

Lastnosti filmov lakov so v veliki meri odvisne od njihove debeline. Debeline je pogumno vnašna pri filmih nitroceluloznih lakov. Če vseeno, koliko laka nanesemo na površino. Ni rečeno, da bo s preddebeline nanci površinska obdelava izdelkov boljša, saj so tako filmi navadno prekrhki in nagnjeni k raspokanju. Toleg tega uporabimo za njihovo izdelavo prveč materiala in v praksi tudi vedno delovnega časa. Po drugi strani pa pretanki filmi na izdelkih

ne morejo ustvarjati tiste kvalitete, ki bi ustresala kvalitetni površinski obdelavi izdelkov. Optimalni nanos posenči torej tudi racionalno uklajevanje tehnologije in ekonomike dela.

Priiskušance smo pripravljali s brižanjem laka na njihova površine. Ta način izdelave priiskušancev smo izbrali zato, ker se ga v vsakdanji praksi še vedno mnogo uporablja. Debeline filmov dosegene s tem načinom nanašanja niso bilo natančno enake na vseh priiskušancih, posebno pa, ker so bili preiskušani izdelani v tako različnih klimatskih prilikah, kar pa je popolnoma v skladu s praksno nanašanja v mnogih načinih obratih. Na vsak način razlike v debelini nanosov oskrba odstopanja od normalnih debelin niso bile toliko, da bi izvršeno meritev na njih ne dale uporabniku fa realnih rezultatov. Ker smo nanašali različno prirejen lak in v različnih klimatskih pogojih, nismo mogli vnaprej določiti enotno debelino filmov, ker smo hoteli preveriti tudi s meritvami.

Pri preiskušanju lastnosti lakov oskrba njihovih suhih filmov, pridemo do sanitivih podnežkov s prerišenjem debeline tako svezih nanosov, kakor tudi suhih filmov. Ti dve debelini se sicer med seboj razlikujeta v rezultatih,ata pa v nekem medsebojnem odnosu. Med njima nastopajo razlike predvsem zaradi tega, ker svezki naneči vsebujejo topila in razredčile, ki vplivajo na ostale sestavnine tako, da so v nabrekajošem stanju. V suhih filmih tega pojava ni, zato je debelina suhih filmov vedno manjša od debeline svezil.

Sveže nanose laka smo merili z Rossmanovim merilom debelin svih filmov. Merilno telo je narejeno iz nerjevečega jekla in ima obliko glavnika, s kelo natančno odbrusenimi merilnimi zobci. Vsak zob je sa toliko mikronov bolj oddaljen od podlage, kolikor je to izračunano na skali, ki je vgravirana nad zobmi.

Pri meritvah smo poingali seriles navpično na sveže, konaj brižljivo površine in nato s zmernim pritiskom napravili ca. 10 mm dolg gib kot pri česanju ter instrument dvigili s površine. Nad prvin zobom, omečenim z lakovom smo nato razbrali debelino filma na skali.

Suhe debeline filmov smo merili po ASTM D 1003-51 oskrba z Rossmanovim merilom. Rossmanov merilec ima obliko ure, ki

ima spodaj dva fiksna oslonca. Med njima je gibljivi merilni taster, s katerim lahko merimo višinsko razliko do enega milimetra, s točnostjo do 5 µg. Pri merjenju prenaša višinsko razliko kauciu, ki na okrogli milimetrski skali pokazuje številčno izmerjeno vrednost.

Pri merjenju debelini smo najprej na mestu merjenja odstranili film laka do podlage. Za merjenje smo polegali obo stranske nastavke - kasalca instrumenta na film poleg ostruženega mosta, torej tam, kjer film laka ni bil poškodovan. S tem smo osogotovili gibljivemu tasterju, da je na mestu odstranjenega filma prodrl do podlage. Razlika od ničelne točke, do te izmerjene na mestu odstranjenega filma pa je prava debelina suhega filma laka. Zaradi povezave med tasterjem in skalo na merilni uri smo imeli možnost vsakič odditati izmerjeno debelino filma laka.

### 3.4.3 Oprijemnost

V površinski obdelavi lesa je oprijemnost filmov raznih presakov na podlagi raznорazna vačna za kvaliteto izdelkov, kajti tudi najbolj pozitivne lastnosti katerakoli premanjega sredstva izgubijo vrednost, da se ta slabje oprijemlje na naneseno podlogo. Kadar pri lakiranih sistemih ozemljeno pojen "oprijemnost na podlogo", je vsakomur jasno, kaj pri tem mislimo. Če pa moramo definirati oprijemnost z realnimi številčnimi podatki, torej hočemo stvarno ocenjevati dobro ali slabje oprijemnost filmov laka, s ugotovimo, da je s fizikalnega stališča zelo zanesno obravnavati oprijemnost tako, kot bi jo potrebovali v tehnikah lakiranja. To je tudi varok, da ta problem do danes še ni bil zadovoljivo rešen. S znanstveno raziskovalnega stališča je še vedno zelo težko številčno dokazati, kaj je dobra in kaj slab oprijemnost filmov laka na podlogo.

Na oprijemnost ne moremo gledati kot na nekô absolutno lastnost filmov lakov. Iati lahki ali isti prenosni sistemi imajo lahko različne oprijemnosti, ker so te odvisne od raznih drugih dejavnikov, npr. od lastnosti podlage, tehniko nanašanja, klimatskih razmer, od vplivov kemične sestave premanjega sredstva na nastajajoči film, od starosti filmov in včasih tudi od raznih drugih nepredvidenih dejavnikov.

eden izmed najvplivnejših elementov, ki neposredno vpliva na oprijemnost je debelina filma nanesenega laka. Vsa raziskovalna dela najrazličnejših avtorjev o preizkusnih sistemih so privodila do enotnega spoznanja, da je dobra oprijemnost v veliki meri odvisna od razmerja med kohesijskimi silami v notrenjosti filmov teh sistemov do adhezijskih sil med njimi in podlago. Vsi so si tudi enotni, da je oprijemnost na podlago vedno slabša, kadar so kohesijske sile v filmu presegla močnejšo od adhezijskih sil med podlago in filmom prouzroku. Zelo stara je tudi ugotovitev, da v vsakem filmu narečajo kohesijske sile prenosorazmerno z njegovo debelino. Iz nevedenega sledi, da se glede oprijemnosti ne bosta enako obnašala tanek ali debel film istega laka. Filmu istega laka utegneno zato oceniti enkrat kot dobro, drugič kot slabo oprijemljive na podlago, kar je včasih odvisno le od debeline nanesenih slojev. Vsem, ki se ukvarjajo z laki se dobro znane sle posledice predebelskih slojev neprimernega kita, zaradi česar se taki prenosi sistemki kmaj radi luščijo.

Rasprotrošen pojav pa utegnijo negativno učinkovati, zlasti pri včelojnih preizkusnih sistemih, prevelike adhezijske sile. Zaradi prevladovanja adhezijskih sil se utegne slojniati prenes razcepiti. Ed del filma ostane dobro oprijet na podlago, drugi pa se odluči, kar je vsekakor neudobno.

Glede vpliva podlage na oprijemnost preizkusnih sistemov drži splošno pravilo, da se več film preizkusnega sistema bolje oprije na hrapih, kot pa na glatkih površinah. Hrapive površine imajo namreč povečane površine oxyijenih ploskev in zato omogočajo nastanek večje adhezije, kar se na popolnoma glatkih ploskvah ne dogaja.

Za ocenjevanje oprijemnosti preizkusnih sistemov na podlago, so številni avtorji predlagali razne metode in instrumentar za to. Kljub vsem prizadevanjem nobena izmed teh metod ni še toliko izpopolnjena, da bi jo lahko tudi nenesljivo praktično uporabljali. Za svoje meritve smo se odločili za metodo s kričnim testi po Petercu DIN 53 151 (ki jo je z manjšimi spremembami sprejelo Evropsko združenje izdelovalcev lakov in tiskarskih tint).

Preiskava s kričnimi rezci po tej normi rabi za ocenjevanje oprijemnosti na podlagu eno ali več slojnatih premaznih sistemov. Poleg oprijemnosti na podlagu lahko ocenjujemo z tem postopkom tudi oprijemnost pred posameznimi sloji in hkrati še druge tehnične lastnosti npr. prožnost, trdoto itd. Po tej metodi ocenjujemo oprijemnost filmov pri normalni sobni temperaturi. Po dogovoru pa lahko ocenjevanje razširimo tudi na filme premazov izpostavljenih zahtevnejšim temperaturnim pogojem.

Za sarezovanje kričnih rezov dovoljuje DIN 53 150 uporabo dvoje vrst instrumentov:

- instrument s enim rezilom za sarezovanje ob ravnili,
- instrument s šestimi rezili.

Za filme do debeline 60 µm delamo sarezke v razdalji po 1 mm, za debalejše filme pa v razdalji po 2 mm.

Na preiskušanoug, kjer smo izvršili meritve oprijemnosti smo najprej izmerili debelino filmov laka. S instrumentom s enim rezilom ob ravnili smo po predpisih izvedli po šest rezov in to v dveh pravokotnih smereh. S tem smo dobili 25 kvadratkov s stranicami po 1 mm, okrona 2 mm odvijeno od debeline filma. Proses preiskivanja poteka v normalnih klimatskih pogojih (temp. 20°C in rel. vz. vi. 60 %). Hitrost sarezovanja je približno 3 cm/sek, posebna skrb pa je posvečena globini sarezovanja, saj ne sme preiti v podlago, a sora film laka prerezati do konca. Po sarezovanju površine ščetkano in ocenjujemo, pri čemer uporabljamo lepo 2,5-kratne povečave.

### 3.4.4 Trdota

Trdota je fizikalni pojem, s katerim označujemo odpor teles proti prodiranju tujkov v njihovo notranjost. S področja površinske obdelave pa vemo, da trdota kakega premaza ni pojem, ki bi se dal definirati fizikalno. Govorč o trdoti premaznih sistemov s laki, je Zeidler izrazil mnenje: "Zaras trdota se je vgnezdil na področje preiskovanja lakov, ne da bi si bili na jasnen, kaj naj razumešo s tem izrazom. Pri preiskovanju kovin govorimo npr. o trdoti po Brinellu in s tem je definicija jasna, sicer bi lahko tudi pri teh meritvah imela beseda trdota resličen pomen." Po

Zeidlerju je ocenjevanje trdote filmov lakov, kot ga izvajajo laiki, zelo subjektivno početje, kajti razenje s nohtí res ne more veliko povedati. Izvedence za lake se ne bo zadovoljil samo s razenjem, tudi takrat ne, ko je kontrolirano. Predno bo isrekel končno mnenje o nekem filmu ali sistemu prenaza, bo upošteval še druge njegove lastnosti npr. odpor proti obrabi, upogibnosti filma itd.. Za trdoto filmov prenznih sistemov torej morame gledati kot na kompleksno konstanto materiala, katerega vrednosti so odvisne od postopka merjenja.

V površinski obdelavi s laiki razpolagamo danes z zelo velikim številom metod določevanja trdote njihovih filmov. Uporabljeni metodi lahko delimo v tri glavne skupine in sicer:

- merilne metode z razenjem površin prenazov
- merilne metode z prodiranjem teles v filme
- merilne metode z dušenim nihanjem raznih oblik nihal.

Samo meritve smo izvršili z metodo dušenega nihanja po Königu DIN 55 157. Metoda sčeni na zmanjševanju amplitud ned nihanjem Königovega nihala. Rezultati merjenja verjetno niso odvisni od trdote, temveč vsaj še od prečnosti prenaza, kajti nihajoče telo dodatno deformira vsak prenas. Pri povratnem nihanju daje nato deformirani prenas neki impuls, ki je odvisen od prečnosti prenaza in teže telesa, ki ta impuls povzroča.

Zaradi specifičnosti sgrede je Königov aparat zelo občutljiv, zato pa so meritve na njen inredno točne. Pred preprihom in prahom smo zaščitovali aparat s proxornim pokrovom iz eksplosivnega stekla. Meritve smo izvršili v pogojih normalne sobne klime, tj. temperature  $20^{\circ}\text{C}$  relativna vlažnost 60 %. Predno smo začeli meriti smo kontrolirali "stekleno dušenje" nihala, ki je bila v skladu s DIN normo  $250 \pm 10$  sek. Časjeni čas, je tisti v katerem se amplitude dušenega nihanja skrajšajo od  $6^{\circ}$  na  $3^{\circ}$  na brušeni stekleni plošči. Čas nihanja v sekundah na preiskušencih pripravljenih na lezenih in steklenih pličicah smo merili po istem postopku in v skladu s normo upoštevali predpisane pogoje za točne meritve.

### 3.4.5 Odpornost na obrabo

Odpornost proti površinski obrabi kakega filma laka zaradi trenja s drugimi telesi je odvisna od raznih njegovih lastnosti, npr. oprijemnosti, trdote, prefinosti debeline suhega filma itd. Iz tega sledi, da moramo vse preiskusse odpornosti proti obrabi na lakiranih površinah, izvajati na celotnih zgradbah prenasnih sistev in ne na posameznih slojih. Lak na steklu bo pokazal drugačen odpor proti obrabi kot lak na lesu ali laku. Preiskusā na enem površinskem sloju torej ne podajajo vrednosti za vseotni prenasti sistem.

V vsakdanjem življenju so lekirani predmeti ispostavljeni različnim oblikam torne obrabe. Predmeti, ki izvajajo trenje, so lahko trdi ali mehki, topi ali istri itd. Izvajati take torne obremenitve, ki naj bi zajele vse momente obrabe, nastajajoče med vsakdanjim praktičnim uporabljanjem lakiranih predmetov, je umetno, s aparati, skoraj nemogoče. Pri kontroli odpora proti obrabi lakiranih površin se bomo zato osredili na eno samo obliko trenja, ki naj ga izvaja torno tele dolodene oblike in im načadno dolodenega materiala.

Ne glede na način odbruševanja, morata biti pritisek in hitrost gibanja tornega telesa stalno enaka po vsej površini preiskušanja. Odbrušeni material mora biti sproti odstranjen, sicer učinkuje kot usnivo in rezultati merjenj bi bili netočni. Na meritve proti obrabi imajo velik vpliv še debelina merjenih filmov, njihova starost in klimatske prilike v katerih merimo.

Iz materialih, ki izvajajo trenje, osiroma obrabo na suhih filmih lakov delimo aparate in naprave na tri vedje skupine:

- aparati z brusilnimi papirji in elektrokorundom
- aparati z tornimi orodji ali z brusilnimi ploščami
- aparati s padajočim normiranim peskom ali drugimi brusili.

Za naše meritve smo uporabili metodo po Boeschu. Le-ta je razvil aparat z namenom, da bi brusil del filma s površin prenazorov s vedno svetlim brusilnim sredstvom, na katerega ne bi vplivala torna toplota in ki bi bilo vedno enakoverno obtešeno. Princip delovanja njegovega aparata sioni na kolutcu, obdanim z brusilnim

sredstvom točno določenih dimenzij in teže, ki se med preiskušnjem premika premočrtno nem in tja po površini preiskušanca in ga pri tem odbrusi vodno s čistim brusilnim sredstvom. Torni kolutec se po vsakem dvojnem gibu dvigne, saj v tej legi nekoliko svrti okoli svoje osi in nato napravi na preiskušanco nov dvejni gib brušenja.

Kot brusilno sredstvo pritrjujemo na obodu kolutca trak elektrokorundnega brusilnega papirja velikosti  $250 \times 7,5$  mm in po DIN zrnatosti štev. 150. Brusilni traki morajo biti pred uporabo klinatirani na nobeno klimo. Aparat ima vgrajeno še odsecevalno napravo, ki sproti odraja nastajajoči brusilni prah, kar povečuje nenealjivoost meritov in delovanje vseh mehanizmov aparata. Preiskušance za naše meritve smo pripravili na lesu in jih tehtali na analitični tehnični s točnostjo 0,1 mg. Na vsakem preiskušanca smo nato odbrusili film laka na 20 mestih s po 20-imi dvojnimi gibi kolutca. Po 20-ih odbrusih smo preiskušance ponovno stehkali in ugotovili odbrušeno količino filma laka. Po predpisih, ki jih ta metoda merjenja vsebuje, smo nato ugotavljali odpornost proti obrabi s številom dvojnih gibov, ki so bili potrebni za odbrušenje 1  $\text{mm}^2$  preiskušanega filma laka. Odpornost proti obrabi smo nato izračunali s obrazcem:

$$A = \frac{Z \cdot S}{G}$$

#### v katerem posenijo

A = odpornost proti obrabi (Število dvojnih gibov/ $\text{mm}^2$ )

G = odbrušena teža filma (mg)

S = specifična teža filma ( $\text{g}/\text{cm}^3$ )

Z = število dvojnih gibov brusilnega kolutca.

Specifično težo filma, potreбno za izračunavanje z gornjim obrazcem, smo določevali s vagonom v vodi (piknometrije).

Nač načinu merjenja odpornosti predzav proti obrabi je senkrat ta metoda najbolj realna. Puskusi s večjim številom merjenj so pokazali, da so bile povprečne razlike v rezultatih merjenja od 1 do 3 %. Na nitroceluloznih laktih takih točnosti do sedaj ni bilo mogode dosegli z nobeno aparatu, oskromna metoda merjenja.

### 3.4.6 Odpornost na udarce

Odpornost proti udarcem smo merili s metodo padaajočih jeklenih kroglic po DIN 53 154. Snotri preiskuševanja in ocenjevanja prenasmih filsov po tej metodi so raznovrstni. Večina lakovanih ali pobarvanih proizvodov lesne industrije je načred pri vsekdanji uporabi izpostavljen samo različna možnostim poškodovanja, ki jih je težko predvidevati in definirati. Ned drugim nastopajo čisto aludajno razni drobni sumki in udarci, ki so včasih enkratni, drugič pa kar ponavljajo zaporodoma z realično jakostjo. Sovrtnih obremenitev, ali točnejša odpornosti proti takim obremenitvam, ne moremo ujeti v noben sistem preiskuševanja, niti nimamo za je primerno metoda merjenja, ker so zelo kompleksni. Pravih vrednosti o odpornosti filsov lesa proti takemu načinu njihovega uničevanja nem obstični sistemi merjenja npr. trdote, oprijemnosti itd., ne morejo dati. To vsež v sistemih kontroliranja naj bi ispolnjevala DIN 53 154, ki vsebuje metodo padaajočih jeklenih kroglic. Ta metoda preiskušenja naj bi omogočila ocenjevanje ne samo prav v ta način pripravljenih preiskušencev, ampak vsak prenos, tudi če je izrajen v raznovrstni sliki.

Za meritev po DIN 53 154 je predvidena posebna naprava sestavljena in pokončnega lesenega jaška, snotraj prevlečenega s polstjo debeline cca 6 mm. Na vrhu jaška je lisajmost depo, uporaben sprejeti do tisoč poliranih jeklenih kaljenih kroglic premera 10 mm. Depo se syodaj končuje v kovinski cevi dolžine 60 mm, s premerom 50 mm. Predno vlagamo kroglice v gornji depo, smanjimo to cev s čutljivostim na silkom. V spodnjem delu jaška, je v navpični razdalji 400 od porenjega roba kovinske cevi vgrajen lesen posol nagnjen v kotu 30° proti vodoravnici. Na ta posol polnimo preiskušance ko spuščamo zunje kroglice. Padaajoča kroglica se od nje ga odbija in skotljijo v predalček, položen na dnu jaška. Za ponovne meritve etrejemo te kroglice ponovno v gornji depo. V normi je predpisano, da kot podlago za pripravljanje preiskušencev vzamemo luti material, kot je tisti, kateremu je prenzano sredstvo namenjeno. Primerjalne preiskuse smo opravljati samo na tako izdelanih podlogah, sicer utegnejo biti rezultati meritev netočni.

Merjenje smo izvajali s šoso kroglicami v depoju. Ko smo preiskušanco vložili na spodnji posol v preiskušenem delu in s aprli vrata neprave, smo te količino kroglic šestkrat naredoma ustavili na njihove površine. Izpostavljeni preiskušance smo nato okrtačili in ocenili njihovo površino z eno izmed treh vrednosti odpora proti udarcem, ki jih predvidava ta norma. Zaradi težnje po ostrejših kriterijih ocenjevanja, smo na vsakem preiskušljancu ponovili operacijo in končno oceno njihovih površin podali po padcu šoso kroglic. V skladu s predpisi norme DIN 53 154 smo na osnovi izvršenih meritev, poleg ocen, ki jih vsebuje ta norma, sklepali še o ostalih lastnostih merjenih filmov npr. o oprijetnosti na podlagi, trdoti in prožnosti.

#### 3.4.7 Sijaj

Sijaj je za naša vidna čutila obnova srednjih slik zaradi odboja svetlobe s gladkih površin. Čim razločnejše in jasnejše so srednje slike, tem večji je sijaj na teh površinah. Zaradi tega odbojni zakon naravnost vasiljuje zamisel o možnosti vzpostavljanja nekak objektivne in natančne metode, ki naj bi omogočala tudi številčno izračunje izmerjenih vrednosti.

Z našimi očmi občutimo kot sijaj samo tisti del odbite svetlobe, ki ga odcevajo sijajne površine normalno (vpadni kot je enak odbojnemu kotu svetlobe). Tako na površinah, ki niso ravne in gladke, nastopa difuzni odboj svetlobe kar neposredno vpliva na njegovo intenzivnost. Zanemarjati ne moremo tudi vpliva na odboj svetlobe, ki ga imajo drobni delci pigmenta in ga naši vidni organi ne občutijo kot sijaj. Danes vero, da tisti del izločene odbojne svetlobe, ki ga ne zaznavamo s očmi, lahko natančno izmerimo samo s pomočjo posebnih aparatur, kar praktično zaplete fizikalne meritve.

S problemom merjenja sijaja na lakovanih in poliranih površinah se je utvarjalo že veliko praktikov in znanstvenih delavcev. Pretočeno so bile številne metode merjenja in izdelani najrazličnejši instrumenti za take meritve. Večina avtorjev je istala take metode vrednotenja sijaja, ki bi bile lahko neposredno upo-

rabne za potrebe industrijskih tehnologij. Nekateri so iskali možnosti primorjalnega ocenjevanja poliranih površin s standardnimi etaloni, obdelanimi od popolne metnosti do največjega sijaja in drugimi podobnimi vizuelnimi primorjavami. Drugi so gradili instrumente slovče na fizikalnih principih, ki naj bi dajali, brez subjektivnih vplivov, vedno iste rezultate. Pri poslednjih metodah je nastalo nekaj težav zaradi tega, ker nobeden od predlaganih instrumentov ne more nad opazovanjem površin zajeti vseh vplivov psiholoških momentov in fiziologije vida.

Za fizikalna merjenja sijaja obstojajo različne naprave, ki jih v glavnem lehko delimo v dve skupini:

- merilni aparati delujoči na fotolektričnem principu
- merilni aparati zgrajeni sa optično opazovanje.

Za ocenjevanje sijaja filmov lahko uporabljam v praksi pretežno aparate na fizikalno dolčevanje. Ti instrumenti so sposobni ujeti odbojno svetlobo, ki jo kako svetilo meče na merjeno površine. Pri teh aparatih se pojavi vprašanje občutljivosti sprejema, ki navadno niha v raznih območjih barvnega spektra.

Občutek sijaja, dobijen s prostim očesom, je odvisen od sončega kota, iz katerega površine opazujemo. Sijaj merjen s instrumenti, je merjen iz ene same točke. Da bi se pri meritvah čim bolj približali vizuelnemu občutku sijaja, s takimi instrumenti merimo svetlobo pri različnih vpadnih in odbojnih kotih. Na podlagi innerjenih podatkov izdelujemo nato krivulje sijaja s istopajočimi ekstreminimi vrednotami. Kot prizernjalo enoto vnamemo pri vseh teh meritvah za stopnito vrednost sijaja svetlobni odboj s ploščice črnega arcalnega stekla.

Za naše meritve smo se odločili uporabiti Langejev aparat za merjenje sijaja. Aparat je sestavljen iz dveh delov, iz galvanometra in merilnega telesa. V galvanometru sta vgrajena transformator in mikroamperometr s skalo, v merilnem telesu pa malo žerušica, izvor svetlobe in fotocelica sa sprejem odboja svetlobe. Aparat smo uporabljali tako, da smo najprej priključili galvanometer na električno napetost 220 V. Nato smo nad nj priključili merilno telo in sicer sponki svetila na sponki transformatorja in

sponki fotocelice na pola mikroampermetra (v galvanometru ima transformator nalogo, da pretvira napetost osvetljenja na napetost potrebno čarnici merilnega telesa). V uporabljene merilne telesu sta imeli obe cevki, tista z čarnico in druga s fotocelico isti naklonski kot proti merilni ravnini in sicer  $45^\circ$ . Pripravljeno merilno telo smo položali najprej na ploščico črnega piliranega stekla in z regulirnim gumbom smo na skali galvanometra nastavili njegov odboj svetlobe na vrednost 100. Merilno telo smo nato postavili na preizkušance in odčitali na skali galvanometra primerjalno vrednost sijaja v odstotkih. Na ta način smo izmerili vrednost sijaja na vseh preizkušancih in zbrali primerjalne vrednosti sijaja preizkušencev do sijaja primerjalne ploščice poliranega črnega stekla v odstotkih, ki imajo absolutne vrednosti. Vse meritve smo opravili v pogojih standardne klime: temp. zraka  $20^\circ$  in pri njegovi rel. vl. 60 %.

#### 3.4.8 Pročnost

Vsekdanja uporaba lakiranega pohištva oziroma drugih proizvodov lesne industrije od materialov na površinsko obdelavo ne zahteva neke ekrajne elastičnosti. V okoliščinah normalne uporabe ti predmeti, točneje njihove površine, niso izpostavljeni kakim večjim nateznim ali zavojnim obremenitvam. Kljub temu je pročnost filmov leka zelo važna lastnost, kajti izkišnje so pokazale, da je trajnost filmov lekov v precejšnji meri odvisna od njihove pročnosti. Zaradi specifičnih lastnosti leca in lesnih polialkolkov ima v lesarski stroki pročnost filmov premazov na končnih izdelkih poseben pomen. Večina proizvodov lesne industrije, izpostavljenih različnim klimatskim razmeram, sprezeni svoje dimenziije zaradi delovanja leca. Takim spremenjenim lehkemu sledijo samo premazi, izdelani iz pročnih filmov leka.

Večina lekov uporabljenih za površinsko obdelavo lesa je nepletene sestave, zato pri preizkušanju ene, dobimo vedno indikacije tudi o njihovih drugih lastnostih. Tako npr. pri merjenju pročnosti posameznih filmov leka dobimo istočasno tudi podatke o njihovi žilavosti in podobno. O večji ali manjši pročnosti kakega leka si lahko nepravimo mnogokrat posembne zaključke že med procesom

sušenje. Z opazovanjem napetosti, ki se pojavlja med sušenjem v nustajajočem filmu laka, lahko takoj sklopamo o njegovi prosto-  
sti. Če npr. nanesemo na polo srednje debelega papirja sloj še  
nanesenega laka bomo opazili, da prožen film laka ne upresinja  
papirnate podlage, medtem ko bo lak z močnimi notranjostimi na-  
petostmi povzročil valovitost papirja ali pa bo film na papirju  
celo razpokal.

Standardne metode preiskušanja protnosti filmov lakov sponilo  
večinoma na upogibanju preiskušancev okoli trnov. Preiskušance  
za take meritve pripravljano na pločevinah. Načelno se na takih  
preiskušnih pločevinah pravzaprav ne določa protnost premakov,  
aspak sumarna vrednost njihovega upiranja natezanju, plastično-  
sti in oprijemnosti na podlago. Sveda, s praktičnega stališča,  
dajejo take meritve dovolj konkretno in jasne slike tudi o pro-  
nosti premakov.

V zvezi z našo temo smo si izbrali za merjenje protnosti filmov  
nitroceluloznega laka, nanesenega v skrajnih klimatskih razmerah,  
metodo po Petersu DIN 53 155, ki je bile za naše meritve najbolj  
primerна.

Po tej normi, ki nahteva od izvajalca precej iskustev in določeno  
ročnost, preiskušano protnost filmov lakov z odrezovanjem strug-  
ljev iz njihove površine. Čeprav je metoda enostavna in navidez-  
no subjektivna, je sprejeta med nemške norme za ocenjevanje teh-  
ničkih lastnosti premakov pod številko DIN 53 155. Ta metoda je  
zelo primerna za vsakdanjo prakso, je pa uporabna tudi v labora-  
torijih za primerjalno kontroliranje filmov laka v povezavi z  
drugimi kontrolnimi metodami.

Za preiskušanje izremujemo z brivno britvico debeline 0,1 mm.  
Britvico vpongemo v primeren ročaj, iz katerega naj štrli po celi  
dolžini 5 mm. Držaj mora biti urejen tako, da enogača odrene tu-  
di v kotu  $10^{\circ}$  na ravno preiskušance.

Pri izvajanju meritve smo polegali preiskušanje na viso in jih  
pridrževali z levo roko. Z desno smo isresovali in vodili rezilo  
usmerjeno proti sebi. Upor preiskušancev je bil hkrati že merilo  
za ocenjevanje njihove oprijemnosti laka na podlago. V vse preiz-

Ikušance smo vrezovali ureze dolge najmanj 30 mm skozi cele filme do podlage in sicer tako, da so nastajali po možnosti celo struglji. S izrezovanjem smo dobivali odrezane struglje na vseh površinah, tudi triutih, kjer so se felični zelo dobro oprijeli na podlage. Pri odrezovanju smo dobivali struglje raznih oblik, cunjaste, gladke ali nakantrane in jih ovjenjevali z eno izmed petih vrednosti, ki jih določa norma z osirom na njihovo dolžino in obliko. Pred določevanjem končnih vrednosti o pročnosti filmov, smo v skladu z normo upoštevali rezultate drugih meritev npr. učinku preiskusov z udarci po DIN 53 154, trdote po din 53 157, oprijemnost po DIN 53 151 idr.

#### 4.0 RAZULJALNI PREIZKAVI

Keritve prej določenih fizikalno-tehnoloških lastnosti suhih filsov laka so pokazale določena odstopanja v korelaciji med podlagom in lakovem. Posebej je ta medsebojna odvisnost jasno izražena z ozirom na temperaturno spremenbo, katerim smo materialce predhodno izpostavili.

Keritve smo vršili točno po predpisanih zahtevah na merjenje po metodah, katere smo si določili na preiskavo.

Merjenja smo vršili po sledečih propozicijah:

##### - VISKOSNOST

V skladu s smotri naše raziskovalne naloge smo viskosnost nitrocelulosnega laka, prirjenjenega na ponazorne nanose A, B, C, D in E merili s Fordovo čašo po DIN 53 211. Vrednosti teh meritev so nicer relativne, toda ker je ta metoda merjenja viskosnosti silno enostavna, je zato tudi splošno upeljana in uporabljana v vseh obratnih laboratorijskih lesnih industrije.

Za merjenje smo uporabljali Fordovo čašo s šobo prezera 4 mm, uradno odobreno na uradu za mere in uteži v SR Nanciji. Vse meritve so bile izvršene točno po zahtevah, ki jih predpisuje imenovana norma. Po tej normi izračeno viskosnost lakov s časom v sekundah, potrebnim za ispraznitve čaše, napolnjene z merjenjem.

##### - ČAS SUŠENJA

Stopnje osušitve prelezov z lakov smo izmerili po DIN 53 150. V tej normi je določenih sedem stopenj osušitve prelezov, označenih s številkami od 1 do 7. Z njimi ugotavljeno, kdaj prenazi več ne lepijo, oziroma kdaj ni vidnih sprememb na njihovih površinah, če jih izpostavimo točno določenim obremenitvam, kot je navedeno v naslednji tabeli:

Stopnja  
osušitve

Oznaditev po normi

1. Pesek, posut na površino preiskušanca z mehkim čopiščem brez tečav odstranimo z nje; na površini ni preostankov peska.
2. Po obtežitvi s dvajsetgramsko utežjo se papir ni zaleplil na površino preiskušanca.
3. Po obtežitvi s dvestogrmasko utežjo se papir ni zaleplil na površino preiskušanca.
4. Po obtežitvi s dvokilogramsko utežjo se papir ni zaleplil na površino preiskušanca; neposredno po razbremenitvi je na njej vidna neka spremembra.
5. Po obtežitvi s dvokilogramsko utežjo se papir ni zaleplil na površino preiskušanca; neposredno po razbremenitvi ni vidna na njegovi površini nobena spremembra.
6. Po dvajsetkilogramske obremenitvi se papir ni zaleplil na površino preiskušanca; neposredno po razbremenitvi je na njej vidna neka spremembra.
7. Po dvajsetkilogramske obremenitvi se papir ni zaleplil na površino preiskušanca; neposredno po razbremenitvi ni vidna na njej nobena spremembra.

Stopnjo osušitve merimo tudi v sekundah, ki so potrebne, da se dosegne stopnja 7 po prej omenjeni tabeli. Dosegeni čas - sekunde se nato merilo.

- DEBELINA FILMA

Sveži filmi

Debelino svežih filmov smo merili s Rossmannovim merilcem. Instrument ima obliko glavnika s zelo natančno odbrusenimi zobni. Vsak merilni zob je na toliko my bolj oddaljen od podlage, kolikor je označeno na skali, vgravirani nad zobni. Pri merjenju smo odčitavali debeline filma svešega laka nad prvim izloženim zobom skale. Odčitane vrednosti so absolutne.

Suhi filmi

Debeline suhih filmov smo merili s mehaničnim merilcem po Rossmannu, oznoma AFTM D 1005-51. Instrument ima obliko ure s dvema nastavkoma, ki sta fiksna in med njima je gibljivi merilni taster. Z merilno "uro" smo izmerili debeline filmov snakrošene s točnostjo 5 my.

#### - 27/DOGA

Trdoto filmov laka na preizkušnjach smo izmerili s Königovim nihalom po DIN 55 157. V skladu z normo smo najprej uredili nihalo na plošči in poliranega stekla. V območju amplitud od  $6^\circ$  do  $3^\circ$  je na njej trajalo dušeno nihanje nihala  $250 \pm 10$  sek. V območju istih amplitud smo nato merili trajanje dušenega nihanja na lakiranih preizkušnjach in njegovo vrednost vsakči izmerili v odstotkih trajanja dušenega nihanja na steklu.

#### - 28/DOJA

Meritve sijaja smo izvajali s Langejevim fotoslektričnim aparatom. Pred uporabo smo operat postavili na polirano ploščico in črnega stekla in nastavili kazalec galvanometra na vrednost sto (100 %). Aparat smo nato postavili na vsak preizkušane in na skali galvanometra smo vsakih direktno odditali sijaj površin v razmerju do sijaja površine črnega stekla.

#### - 29/ODPORNOST PROTIV UDARCAH

Odpornost filmov laka proti udarcem smo merili po DIN 55 154. Na površine preizkušencev smo puštili 6000 jeklenih kroglic in jih nato ocenili. Površine smo ocenjevali po predpisih norme, ki določa troje vrednosti odpora proti tej obrnenitvi po naslednji tabeli:

Vrednost A: podlega premazu ni nikjer vidna, dopustne so sledi padlih kroglic;

Vrednost "A" smo zaradi lažje diferenciacije rezultatov še posebej razščlenili na stopnje  $A_1$ ;  $A_2$ ;  $A_3$ ;  $A_4$  in  $A_5$ . Pri tem pomeni stopnja " $A_1$ " najslabšo vrednost, medtem ko je " $A_5$ " najboljša v tej vrednostni skupini.

#### - 30/ODPORNOST PROTIV OBRABI

Odpornost filmov laka proti obrabi smo izmerili s aparatom po Boschu. Odbruse smo naredili s kovinskim kolutcem teže 400 g, na obodu obdobjem s elektrokorundnim brusilnim papirjem štev. 150.

Svet morile odgovnosti proti obrabi smo videli število dvojnih cibov, potrebnih za odhrnušenje 1 m<sup>2</sup> leka. Vrednosti dobljene s meritvami so absolutne.

#### - PROIZVODI

Zročnost pravilov v lekuu sročili s odresovanjem strugljev s filma po faksim DIF 53 155. Glede pročnosti filmov lekov določa ta norma naslednjih pet vrednosti:

Vrednost: 1,1: na dolžini vsej Že na je bil izrezan gladek, kompakten strugelj;

1,2: strugelj se pri rezanju razvija, toda dopušča, da ga brez poškodb ponovno izravnimo in ugledimo;

1,3: med izresovanjem se strugelj razvija v kodel, ki jih ne moremo izravnati, ker ne zaradi pritiska izoli;

2,0: med rezanjem nastajajo ločki filma dolžine od 3 do 5 mm;

3,0: med rezanjem strugelja nastajajo delci filma z dolžino manj kot 3 mm pralnate oblike.

#### - OPRIJEMNOST

Oprijemnost celotnega filma leka na podlagu smo ocenjevali po metodici s kričnim rezom. Metoda nam daje odlične rezultate na homogenih podlegah, medtem ko je na heterogenih podlegah nekoliko nestvarna okvirna vpliva pri ocenjevanju subjektivni faktor ocenjevalca.

Stopnje, po katerih se meri oprijemnost so sledoče:

0t = 0	oprijemnost	100 %
0t = 1	oprijemnost	95 %
0t = 2	oprijemnost	55 %
0t = 3	oprijemnost	65 %
0t = 4	oprijemnost	45 %

*Rezultati meritev*

*SKUPINA „A“ (les -20°C ; lak -20°C)*

# Skupina „A“ (les -20°C ; lak -20°C )

## Čas sušenja laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi les (5 vzorcev)  
steklo (5 vzorcev)

les

vzorci	čas sušenja v min	poprečje	min.	maks.
1	50			
2	31			
3	52	$\bar{x} = 43,6 \text{ min}$	28 min	57 min
4	57			
5	28			

steklo

vzorci	čas sušenja v min.	poprečje	min.	maks.
1	42			
2	68			
3	71	$\bar{x} = 58,0 \text{ min}$	42 min	71 min
4	61			
5	48			

# Skupina „A“ (les -20°C; lak -20°C)

*Debelina suhega filma laka - rezultati meritev*

*Meritve podane v razredih po 5 µm*

*Izmerjeno 105 vzorcev*

razred	štev.vzorcev	poprečje	min.	maks.
25 µm - 30 µm	5			
30 µm - 35 µm	20			
35 µm - 40 µm	18			
40 µm - 45 µm	23			
45 µm - 50 µm	12			
50 µm - 55 µm	5			
55 µm - 60 µm	5			
60 µm - 65 µm	3			
65 µm - 70 µm	3	$\bar{x} = 43 \mu m$	25 µm	100 µm
70 µm - 75 µm	6			
75 µm - 80 µm	1			
80 µm - 85 µm	1			
85 µm - 90 µm	1			
90 µm - 95 µm	0			
95 µm - 100 µm	0			
100 µm - 105 µm	1			

# Skupina „A“ (les -20°C; lak -20°C)

Trdota suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (35 vzorcev)  
- steklo (35 vzorcev)

les:

vzorec št.	meritve		
	I.	II.	III.
1	72	71	93
2	79	79	70
3	68	63	65
4	80	64	77
5	84	84	89
6	81	87	59
7	49	55	39
8	72	54	74
9	45	55	53
10	71	87	62
11	85	60	56
12	74	80	54
13	57	51	46
14	49	53	45
15	42	69	60
16	56	64	68
17	67	56	56
18	58	72	63
19	72	72	75
20	88	64	74
21	59	76	68
22	52	73	46
23	69	73	59
24	60	59	59
25	53	56	52
26	52	62	63
27	68	55	71
28	56	68	52
29	71	57	59
30	46	54	38
31	58	64	59
32	70	62	62
33	55	41	48
34	60	60	65
35	87	84	84

$\bar{x} = 68,18$  sek.  
min. = 38 sek.  
maks. = 93 sek.

vzorec št.	obračun v %		
	I.	II.	III.
29	28	37	
31	31	28	
27	25	26	
32	25	31	
33	33	35	
32	31	23	
19	22	15	
29	21	29	
18	22	21	
28	35	25	
34	24	22	
29	32	21	
23	20	18	
19	21	18	
17	27	24	
22	25	27	
27	22	22	
23	29	25	
29	29	29	
35	25	29	
23	30	27	
21	29	18	
27	29	23	
24	23	23	
21	22	21	
21	25	25	
27	22	28	
22	27	21	
28	22	23	
18	21	15	
23	25	23	
22	27	21	
28	25	25	
22	16	19	
24	24	26	
35	33	33	

$\bar{x} = 27\%$   
min. = 15%  
maks. = 37%

steklo:

vzorec št.	meritve		
	I.	II.	III.
1	76	77	86
2	71	80	74
3	67	65	73
4	75	71	74
5	56	57	58
6	71	67	59
7	67	63	55
8	74	58	63
9	63	57	81
10	84	75	84
11	64	50	52
12	49	54	49
13	55	53	55
14	49	59	60
15	58	60	58
16	38	44	50
17	70	76	63
18	76	73	71
19	77	90	89
20	72	71	74
21	78	90	85
22	82	80	84
23	90	86	91
24	73	85	76
25	82	87	67
26	86	73	77
27	59	77	84
28	83	77	83
29	83	78	84
30	57	58	53
31	49	45	45
32	57	53	77
33	50	45	61
34	52	71	70
35	87	87	80

$\bar{x} = 66,4$  sek.  
min. = 45 sek.  
maks. = 91 sek.

$\bar{x} = 26\%$   
min. = 15%  
maks. = 36%

# Skupina „A“ (les-20°C; lak-20°C)

Sijaj suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (35 vzorcev)

vzorec št.	meritve v %		
	I.	II.	III.
1	25	26	21
2	31	18	15
3	1	1	1
4	19	16	15
5	21	27	16
6	15	15	16
7	3	2	2
8	9	15	19
9	3	1	1
10	5	3	3
11	2	1	1
12	4	2	2
13	7	6	7
14	5	5	5
15	5	5	5
16	5	6	5
17	4	4	5
18	11	12	12

vzorec št.	meritve v %		
	I.	II.	III.
19	9	12	13
20	6	11	13
21	5	9	9
22	2	6	7
23	1	1	4
24	1	1	1
25	2	2	4
26	2	2	2
27	21	15	17
28	7	10	8
29	4	3	4
30	2	2	2
31	1	1	1
32	3	3	4
33	2	2	2
34	2	1	1
35	5	6	5

$$\bar{x} = 7,12$$

$$min = 1\%$$

$$maks = 27\%$$

# Skupina „A“ (les -20°C; lak -20°C)

Odpornost suhega filma laka na udarce - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (32 vzorcev)  
- steklo (35 vzorcev)

les :

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev
1	A <sub>3</sub>
2	A <sub>1</sub>
3	A <sub>2</sub>
4	A <sub>1</sub>
5	A <sub>2</sub>
6	A <sub>2</sub>
7	A <sub>1</sub>
8	A <sub>2</sub>
9	A <sub>1</sub>
10	A <sub>2</sub>
11	A <sub>2</sub>
12	A <sub>2</sub>
13	A <sub>1</sub>
14	A <sub>1</sub>
15	A <sub>2</sub>
16	A <sub>1</sub>
17	A <sub>2</sub>
18	- -

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev
19	- -
20	A A <sub>2</sub>
21	- -
22	A A <sub>2</sub>
23	A A <sub>2</sub>
24	A A <sub>1</sub>
25	A A <sub>2</sub>
26	A A <sub>2</sub>
27	A A <sub>2</sub>
28	A A <sub>2</sub>
29	A A <sub>2</sub>
30	A A <sub>2</sub>
31	A A <sub>1</sub>
32	A A <sub>1</sub>
33	A A <sub>1</sub>
34	A A <sub>2</sub>
35	A A <sub>1</sub>

steklo :

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev
1	C C
2	C C
3	C C
4	C C
5	B C
6	B B
7	B B
8	B B
9	B B
10	B C
11	B B
12	B C
13	B C
14	B C
15	C C
16	B B
17	C C
18	C C
19	B C
20	B C
21	B C
22	B C
23	B C
24	C C
25	C C
26	C C
27	C C
28	C C
29	C C
30	C C
31	B C
32	C C
33	C C
34	B C
35	C C

# Skupina „A“ (les -20°C ; lak -20°C)

Rezultati meritev suhega filma laka pri naslednjih lastnostih:

- odpornost na obrabo
- oprjemnost
- prožnost

Meritve izvršene na podlagi - les

vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprijemnost Vrednost oprjemna	Prožnost stopnja prožnosti
1	6,69	Gt 1	1,3
2	6,00	Gt 1	1,3
3	5,44	Gt 1	1,3
4	6,53	Gt 1	1,3
5	6,45	Gt 0	1,3
6	6,78	Gt 0	1,3
7	7,57	Gt 1	2
8	8,03	Gt 1	1,3
9	7,68	Gt 1	1,3
10	7,06	Gt 1	1,3
11	7,25	Gt 0	1,3
12	7,25	Gt 0	1,3
13	7,25	Gt 1	1,3
14	6,22	Gt 1	1,3
15	6,37	Gt 1	1,3
16	6,61	Gt 1	1,3
17	6,37	Gt 1	2
18	7,57	Gt 2	1,3

vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprijemnost Vrednost oprjemna	Prožnost stopnja prožnosti
19	6,61	Gt 0	1,3
20	8,56	Gt 0	1,3
21	7,79	Gt 1	1,2
22	6,69	Gt 1	2
23	10,88	Gt 0	1,2
24	7,79	Gt 1	2
25	7,06	Gt 1	2
26	10,45	Gt 1	1,3
27	7,57	Gt 1	2
28	7,46	Gt 1	1,3
29	6,87	Gt 1	1,3
30	7,25	Gt 1	1,3
31	6,61	Gt 1	2
32	5,50	Gt 1	1,3
33	8,03	Gt 1	1,3
34	7,79	Gt 0	2
35	7,57	Gt 1	1,2
$\bar{x} = 7,11$		$\bar{x} = 1$	$\bar{x} = 1,3$
$min = 5,44$		$min = 0$	$min = 1,2$
$maks = 10,88$		$maks = 2$	$maks = 2$

## *Rezultati meritev*

*SKUPINA „B“ (les -20°C ; lak +50°C)*

# Skupina „B“ (les -20°; lak +50°C)

Čas sušenja laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (5 vzorcev)  
- steklo (5 vzorcev)

les

vzorci	čas sušenja v min	poprečje	min.	maks.
1	34			
2	37			
3	37	$\bar{x} = 36 \text{ min}$	33 min	43 min
4	33			
5	43			

steklo

vzorci	čas sušenja v min	poprečje	min.	maks.
1	31			
2	35			
3	40	$\bar{x} = 37 \text{ min}$	min. = 31 min	maks. = 44 min
4	35			
5	44			

# Skupina „B“ (les -20°C; lak +50°C)

*Debelina suhega filma laka - rezultati meritev*

*Meritve podane v razredih po 5 µm*

*Izmerjeno 105 vzorcev*

razred	štev. vzorcev	poprečje	min.	maks
20 µm - 25 µm	1	$\bar{x} = 44,5 \mu m$	20 µm	70 µm
25 µm - 30 µm	2			
30 µm - 35 µm	11			
35 µm - 40 µm	7			
40 µm - 45 µm	22			
45 µm - 50 µm	19			
50 µm - 55 µm	25			
55 µm - 60 µm	14			
60 µm - 65 µm	3			
65 µm - 70 µm	0			
70 µm - 75 µm	1			

# Skupina „B“ (les -20°C ; lak +50°C)

Trdota suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (34 vzorcev)  
- steklo (35 vzorcev)

les:

vzorec št.	meritve		
	I	II	III
1	77	53	65
2	83	87	71
3	52	58	77
4	67	70	97
5	93	83	77
6	83	77	77
7	47	50	60
8	60	67	59
9	75	72	78
10	54	65	53
11	52	67	70
12	78	83	71
13	77	75	84
14	64	54	58
15	77	74	69
16	68	62	74
17	75	87	73
18	76	75	70
19	63	59	67
20	73	68	82
21	81	74	82
22	65	72	64
23	81	86	73
24	80	56	63
25	52	60	63
26	74	68	67
27	67	76	67
28	69	68	73
29	66	76	73
30	42	66	69
31	73	64	66
32	63	71	64
33	-	-	-
34	86	76	84
35	56	72	70
$\bar{x} = 68 \text{ sek.}$			
min. = 42 sek.			
maks. = 97 sek			

steklo:

vzorec št.	meritve		
	I	II	III
1	72	70	69
2	77	75	75
3	68	65	70
4	72	70	76
5	73	72	73
6	71	69	71
7	76	69	66
8	69	64	67
9	74	74	65
10	66	70	58
11	76	73	69
12	77	72	75
13	69	69	73
14	65	65	62
15	68	69	72
16	67	62	61
17	65	66	62
18	74	76	78
19	76	72	74
20	69	71	75
21	76	75	80
22	68	70	69
23	70	74	78
24	84	79	81
25	80	70	80
26	76	79	79
27	85	80	83
28	79	66	80
29	79	77	75
30	77	79	73
31	69	70	73
32	74	69	66
33	82	81	82
34	73	74	70
35	74	77	73
$3 \cdot \bar{x} = 73,2 \text{ sek.}$			
min. = 58 sek			
maks. = 85 sek			
$\bar{x} = 29,28\%$			
min. = 23%			
maks. = 34%			

# Skupina „B“ (les -20°C; lak +50°C)

Sijaj suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (34 vzorcev)

vzorec št.	meritve v %		
	I.	II.	III.
1	7	4	3
2	2	1	2
3	11	8	10
4	20	5	8
5	9	2	7
6	5	2	6
7	4	2	9
8	13	12	10
9	1	1	1
10	2	1	2
11	1	0	1
12	1	1	1
13	6	6	17
14	1	1	1
15	1	1	1
16	3	2	2
17	1	1	1
18	1	1	1

vzorec št.	meritve v %		
	I.	II.	III.
19	2	1	1
20	2	2	2
21	2	2	2
22	2	1	1
23	1	1	1
24	1	1	1
25	2	1	2
26	7	3	17
27	4	1	5
28	2	1	2
29	0	0	1
30	1	1	1
31	0	0	0
32	1	0	0
33			
34	3	2	9
35	2	1	1

$$\bar{x} = 3,13\%$$

$$\min = 0\%$$

$$\max = 20\%$$

# Skupina „B“ (les -20°C ; lak +50°C)

Odpornost suhega filma laka na udarce – rezultati meritve

Meritve izvršene na podlagi – les (33 vzorcev)  
– steklo (35 vzorcev)

les:

vzorec št.	Meritve	
	3000 udarcev	6000 udarcev
1	A <sub>4</sub>	A <sub>4</sub>
2	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
3	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
4	A <sub>4</sub>	A <sub>4</sub>
5	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
6	A <sub>4</sub>	A <sub>4</sub>
7	A <sub>3</sub>	A <sub>5</sub>
8	A <sub>3</sub>	A <sub>4</sub>
9	A <sub>3</sub>	A <sub>4</sub>
10	A <sub>4</sub>	A <sub>4</sub>
11	A <sub>4</sub>	A <sub>4</sub>
12	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
13	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
14	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
15	–	–
16	A <sub>3</sub>	A <sub>4</sub>
17	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
18	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>

steklo:

vzorec št.	Meritve	
	3000 udarcev	6000 udarcev
1	C	
2	C	
3	C	
4	C	
5	C	
6	C	
7	C	
8	C	
9	C	
10	C	
11	C	
12	C	
13	C	
14	B	C
15	B	C
16	C	
17	C	
18	C	
19	C	
20	I	
21	B	C
22	B	C
23	C	
24	C	
25	B	C
26	C	
27	B	C
28	B	C
29	C	
30	B	C
31	C	
32	C	
33	B	C
34	C	
35	C	

# Skupina „B“ (les -20°C ; lak +50°C)

Rezultati meritev suhega filma laka pri naslednjih lastnostih:

- odpornost na obrabo
- oprjemnost
- prožnost

Meritve izvršene na podlagi - les

vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprjemnost Vrednost oprjemna	Prožnost Stopnja prožnosti
1	9,33	Gt 2	1,3
2	10,66	Gt 1	1,3
3	6,45	Gt 2	1,3
4	6,45	Gt 1	1,3
5	8,03	Gt 1	1,3
6	-	Gt 1	1,3
7	8,65	-	-
8	8,70	Gt 1	1,3
9	8,42	Gt 1	1,3
10	10,04	Gt 1	1,3
11	9,67	Gt 1	2
12	7,91	Gt 0	1,3
13	11,11	Gt 1	1,2
14	9,33	Gt 1	1,3
15	10,66	Gt 1	1,2
16	9,16	Gt 1	1,2
17	9,67	Gt 1	1,2
18	7,15	Gt 1	1,3

vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprjemnost Vrednost oprjemna	Prožnost stopnja prožnosti
19	9,00	Gt 1	1,3
20	9,16	Gt 1	1,3
21	-	Gt 1	1,3
22	8,03	Gt 1	1,2
23	8,16	Gt 1	1,2
24	8,16	Gt 1	1,2
25	9,00	Gt 1	1,2
26	10,24	Gt 1	1,2
27	7,36	Gt 1	1,2
28	10,04	Gt 1	1,2
29	10,88	Gt 1	1,2
30	9,67	Gt 1	1,2
31	8,29	Gt 1	1,2
32	9,50	Gt 1	1,2
33	8,70	Gt 1	1,2
34	6,87	Gt 2	1,3
35	9,00	Gt 1	2
		$\bar{x} = 8,09$	$\bar{x} = Gt 1$
			$\bar{x} = 1,3$
		$min = 6,45$	$min = Gt$
			$min = 1,2$
		$maks = 11,11$	$maks = Gt$
			$maks = 2$

## *Rezultati meritev*

*SKUPINA „C“ (les +50°C ; lak +50°C)*

# Skupina „C“ (les +50°C ; lak +50°C)

Čas sušenja laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (4 vzorci)  
- steklo (4 vzorci)

les

vzorci	čas sušenja v min.	poprečje	min.	maks.
1	24			
2	11	$\bar{x} = 24 \text{ min}$	11 min	26 min
3	26			
4	22			

steklo

vzorci	čas sušenja v min.	poprečje	min.	maks.
1	29			
2	37	$\bar{x} = 34 \text{ min}$	29 min	37 min
3	37			
4				

# Skupina „C“ (les +50°C; lak +50°C)

*Debelina suhega filma laka - rezultati meritev*

*Meritve podane v razredih po 5 µm*

*Izmerjeno 60 vzorcev*

razred	štev. vzorcev	poprečje	min.	maks
45µm - 50µm	2			
50µm - 55µm	1			
55µm - 60µm	2			
60µm - 65µm	4			
65µm - 70µm	8			
70µm - 75µm	8			
75µm - 80µm	6			
80µm - 85µm	13	$\bar{x}=73\mu m$	45µm	110µm
85µm - 90µm	2			
90µm - 95µm	7			
95µm - 100µm	0			
100µm - 105µm	5			
105µm - 110µm	1			
110µm - 115µm	1			

# Skupina „C“ (les +50°C ; lak +50°C)

Trdota suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (35 vzorcev)  
-steklo (35 vzorcev)

les:

vzorec št.	meritve		
	I	II.	III.
1	60	56	70
2	74	57	57
3	74	80	81
4	70	75	76
5	61	58	66
6	60	67	58
7	73	75	61
8	70	61	60
9	54	58	53
10	75	71	67
11	73	59	80
12	60	64	64
13	71	66	61
14	70	71	67
15	64	66	72
16	67	63	66
17	63	68	62
18	64	73	77
19	72	67	66
20	76	78	69
21	73	60	52
22	66	68	53
23	71	65	73
24	75	90	79
25	82	82	78
26	81	75	77
27	63	69	63
28	51	59	58
29	67	73	83
30	65	59	80
31	77	70	57
32	59	76	79
33	77	63	80
34	72	70	63
35	74	67	67
$\bar{x} = 67,65 \text{ sek}$ min. = 51 sek maks. = 90 sek			
$\bar{x} = 27,06 \%$ min. = 20 % maks. = 36 %			

steklo:

vzorec št.	meritve		
	I	II.	III.
1	60	60	65
2	65	61	68
3	63	67	50
4	64	74	58
5	74	67	78
6	84	79	73
7	66	65	68
8	56	57	63
9	85	83	86
10	80	83	73
11	54	69	52
12	80	83	77
13	73	78	74
14	64	70	59
15	66	65	70
16	76	74	70
17	60	57	56
18	55	52	54
19	57	56	70
20	56	53	54
21	66	63	66
22	66	56	66
23	55	55	64
24	61	52	53
25	49	49	48
26	56	50	46
27	52	55	49
28	56	55	57
29	68	71	70
30	63	60	74
31	69	63	72
32	69	69	57
33	67	59	60
34	50	50	51
35	54	52	42
$\bar{x} = 68 \text{ sek.}$ min. = 42 sek maks. = 86 sek			
$\bar{x} = 27,2\%$ min. = 18 % maks. = 34 %			

# Skupina „C“ (les +50°; lak +50°C)

Sijaj suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi les (35 vzorcev)

vzorec št.	meritve v %		
	I	II	III
1	65	60	59
2	54	57	57
3	51	53	47
4	66	65	62
5	43	51	46
6	50	56	43
7	58	52	46
8	58	54	48
9	47	55	51
10	51	55	48
11	46	47	53
12	37	43	37
13	48	36	33
14	56	59	59
15	48	55	53
16	57	51	47
17	61	54	55
18	68	59	69

vzorec št.	meritve v %		
	I	II	III
19	74	70	67
20	72	55	68
21	41	47	45
22	49	49	47
23	56	59	57
24	54	58	55
25	55	65	63
26	47	46	42
27	56	50	53
28	42	41	35
29	56	60	63
30	47	52	53
31	43	58	51
32	48	52	51
33	44	41	42
34	46	48	53
35	46	56	58

$$\bar{x} = 56,43\%$$

$$\min = 33\%$$

$$\max = 74\%$$

# Skupina „C“ (les +50°; lak +50°)

Odpornost suhega filma laka na udarce – rezultati meritve

Meritve izvršene na podlagi – les (34 vzorcev)  
– steklo (35 vzorcev)

les:

vzorec št.	Meritve	
	3000 udarcev	6000 udarcev
1	A <sub>2</sub>	A <sub>3</sub>
2	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
3	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
4	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
5	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
6	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
7	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
8	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
9	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
10	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
11	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
12	–	–
13	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
14	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
15	A <sub>2</sub>	A <sub>3</sub>
16	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
17	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
18	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>

vzorec št.	Meritve	
	3000 udarcev	6000 udarcev
19	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
20	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
21	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
22	A <sub>2</sub>	A <sub>3</sub>
23	A <sub>2</sub>	A <sub>3</sub>
24	A <sub>2</sub>	A <sub>3</sub>
25	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
26	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
27	A <sub>2</sub>	A <sub>3</sub>
28	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
29	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
30	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
31	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
32	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
33	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>
34	A <sub>3</sub>	A <sub>3</sub>
35	A <sub>2</sub>	A <sub>2</sub>

steklo:

vzorec št.	Meritve	
	3000 udarcev	6000 udarcev
1	C	
2	C	
3	C	
4	C	
5	C	
6	C	
7	C	
8	C	
9	C	
10	C	
11	C	
12	C	
13	C	
14	C	
15	C	
16	C	
17	C	
18	C	
19	C	
20	C	
21	C	
22	C	
23	C	
24	C	
25	C	
26	C	
27	C	
28	C	
29	C	
30	C	
31	C	
32	C	
33	C	
34	C	
35	C	

# Skupina „C“ (les +50°C ; lak +50°C)

Rezultati meritev suhega filma laka pri naslednjih lastnostih :

- odpornost na obrabo
- oprjemnost
- prožnost

Meritve izvršene na podlagi - les

Vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprijemnost Vrednost oprjemna	Prožnost stopnja prožnosti
1	-	Gt 1	1,1
2	9,16	Gt 1	1,2
3	10,88	Gt 1	1,1
4	9,33	Gt 1	1,1
5	10,66	Gt 1	1,1
6	10,04	Gt 1	1,2
7	9,16	Gt 1	1,1
8	8,70	Gt 1	1,1
9	10,04	Gt 1	1,2
10	10,24	Gt 1	1,2
11	9,33	Gt 1	1,2
12	9,16	Gt 1	1,2
13	10,45	Gt 1	1,3
14	11,87	Gt 1	1,2
15	-	Gt 1	1,2
16	9,50	Gt 1	1,2
17	8,16	Gt 1	1,1
18	7,25	Gt 1	1,1

Vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprijemnost vrednost oprjemna	Prožnost stopnja prožnosti
19	8,70	Gt 1	1,2
20	11,36	Gt 1	1,2
21	8,56	Gt 1	1,2
22	-	Gt 1	1,2
23	16,33	Gt 1	1,2
24	-	Gt 1	1,1
25	19,35	Gt 1	1,1
26	6,96	Gt 1	1,2
27	10,45	Gt 1	1,1
28	10,45	Gt 1	1,1
29	10,45	Gt 1	1,2
30	10,04	Gt 1	1,2
31	5,61	Gt 1	1,2
32	7,06	Gt 1	1,1
33	6,96	Gt 1	1,1
34	12,38	Gt 1	1,1
35	15,83	Gt 1	1,1
		$\bar{x} = 8,84$	$\bar{x} = Gt 1$
		$min = 5,61$	$min = Gt 1$
		$maks = 19,35$	$maks = Gt 1$
			$max = 1,3$

## Rezultati meritev

SKUPINA „D“ (les + 50°C ; lak -20°C)

# Skupina „D“ (les +50°C ; lak -20°C)

## Čas sušenja laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (5 vzorcev)  
- steklo (5 vzorcev)

les

vzorci	čas sušenja v min	poprečje	min.	maks.
1	13			
2	14			
3	14	$\bar{x} = 14 \text{ min}$	12 min	17 min
4	17			
5	12			

steklo

vzorci	čas sušenja v min	poprečje	min.	maks.
1	14			
2	15			
3	15	$\bar{x} = 16 \text{ min}$	14 min	19 min
4	18			
5	19			

# Skupina „D“ (les +50°C; lak -20°C)

*Debelina suhega filma laka - rezultati meritev*

*Meritve podane v razredih po 5 µm*

*Izmerjeno 105 vzorcev*

razred	štev. vzorcev	poprečno	min.	maks.
15 µm - 20 µm	1			
20 µm - 25 µm	10			
25 µm - 30 µm	9			
30 µm - 35 µm	12			
35 µm - 40 µm	23			
40 µm - 45 µm	30			
45 µm - 50 µm	14			
50 µm - 55 µm	6			

$\bar{x} = 35 \mu\text{m}$     15 µm    50 µm

# Skupina „D“ (les + 50°C; lak -20°C)

Trdota suhega filma laka - rezultati meritve

Meritve izvršene na podlagi - les (30 vzorcev)  
- steklo (35 vzorcev)

les:

vzorec št.	meritve		
	I	II.	III.
1	91	75	72
2	67	60	64
3	-	-	-
4	86	72	63
5	87	63	54
6	-	-	-
7	-	-	-
8	92	85	84
9	83	86	92
10	65	55	70
11	74	70	72
12	76	79	71
13	72	82	83
14	91	78	90
15	86	86	70
16	97	86	85
17	-	-	-
18	90	77	89
19	72	71	73
20	89	70	66
21	73	73	68
22	69	76	60
23	70	82	78
24	87	80	71
25	95	90	82
26	97	97	86
27	98	87	73
28	-	-	-
29	91	100	71
30	72	108	74
31	80	73	78
32	94	85	83
33	83	91	90
34	72	79	74
35	90	70	84

$$\bar{x} = 76,96 \text{ sek.}$$

$$\min. = 55 \text{ sek}$$

$$\max. = 108 \text{ sek}$$

Obracun v %		
I	II.	III.
36	30	29
27	24	25
-	-	-
34	29	25
35	25	21
-	-	-
-	-	-
37	34	33
33	34	37
26	22	28
29	28	29
30	31	28
28	33	33
36	31	36
34	34	28
39	34	33
-	-	-
36	31	35
29	32	29
35	28	26
29	29	27
27	30	24
28	33	31
35	32	28
38	36	33
39	39	34
39	35	29
-	-	-
36	40	28
29	43	29
32	29	31
37	34	33
33	36	36
29	36	29
36	28	33

$$\bar{x} = 30\%$$

$$\min. = 21\%$$

$$\max. = 43\%$$

steklo:

vzorec št.	meritve		
	I	II.	III.
1	93	101	93
2	79	73	77
3	75	88	76
4	85	94	76
5	95	83	82
6	124	126	118
7	120	104	118
8	119	114	121
9	110	115	119
10	115	103	111
11	116	110	92
12	107	111	117
13	123	111	88
14	119	118	120
15	119	98	116
16	102	116	119
17	118	114	117
18	118	119	120
19	122	122	120
20	136	136	136
21	127	124	126
22	121	126	125
23	119	120	122
24	116	119	122
25	126	112	127
26	122	124	122
27	120	121	118
28	125	113	104
29	118	115	117
30	120	114	116
31	120	111	117
32	84	108	101
33	116	112	111
34	128	122	125
35	127	126	124

$$\bar{x} = 117,22 \text{ sek.}$$

$$\min. = 73 \text{ sek}$$

$$\max. = 136 \text{ sek}$$

$$\bar{x} = 46\%$$

$$\min. = 29\%$$

$$\max. = 54\%$$

# Skupina „D“ (les +50°C; lak -20°C)

Sijaj suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les ( 32 vzorcev)

vzorec št.	meritve v %		
	I	II	III
1	30	26	30
2	19	20	20
3			
4	22	21	18
5	8	8	11
6	15	16	19
7			
8	26	32	34
9	14	17	16
10	14	16	20
11	22	20	16
12	17	24	25
13	29	35	40
14	39	43	41
15	26	37	34
16	26	31	30
17	24	25	28
18	34	30	28

vzorec št.	meritve v %		
	I	II	III
19	23	20	20
20	32	29	28
21	21	22	21
22	32	29	31
23	30	28	24
24	36	36	39
25	31	37	43
26	30	37	32
27	27	31	34
28			
29	33	33	35
30	33	34	32
31	33	41	37
32	31	35	28
33	26	22	32
34	39	34	29
35	33	31	29

$$\bar{x} = 27,5\%$$

$$\text{min.} = 8\%$$

$$\text{maks} = 43\%$$

# Skupina „D“ (les +50°C ; lak -20°C)

Odpornost suhega filma laka na udarce – rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi – les (35 vzorcev)  
– steklo (33 vzorcev)

les:

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev	
1	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
2	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
3	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
4	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
5	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
6	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
7	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
8	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
9	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
10	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
11	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
12	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
13	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
14	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
15	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
16	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
17	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
18	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev	
19	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
20	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
21	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
22	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
23	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
24	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
25	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
26	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
27	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
28	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
29	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
30	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
31	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
32	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
33	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>
34	A <sub>5</sub>	A <sub>5</sub>
35	A <sub>4</sub>	A <sub>5</sub>

steklo:

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev	
1	B	B
2	B	C
3	B	C
4	B	B
5	B	C
6	B	C
7	B	-
8	B	-
9	B	-
10	B	-
11	B	C
12	B	C
13	B	C
14	B	C
15	B	-
16	B	C
17	B	C
18	B	C

# Skupina „D“ (les +50°C ; lak -20°C)

Rezultati meritev suhega filma laka pri naslednjih lastnostih :

- odpornost na obrabo
- oprijemnost
- prožnost

Meritve izvršene na podlagi - les

vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprijemnost vrednost oprjemca	Prožnost stopnja prožnosti
1	9,16	Gt 1	1,2
2	8,29	Gt 1	1,3
3	7,57	Gt -	-
4	8,70	Gt 1	1,2
5	6,61	Gt 1	1,3
6	7,25	Gt 1	1,3
7	8,16	-	-
8	8,42	Gt 1	1,2
9	8,70	Gt 1	1,2
10	9,50	Gt 1	1,3
11	9,16	Gt 1	1,2
12	8,03	Gt 1	1,2
13	7,68	Gt 1	1,2
14	7,57	Gt 1	1,3
15	9,67	Gt 1	1,3
16	7,36	Gt 1	1,2
17	7,15	Gt 1	1,2
18	8,29	Gt 1	1,2

vzorec št.	Obraba št.dvojnih gibov	Oprijemnost vrednost oprjemca	Prožnost stopnja prožnosti
19	8,42	Gt 1	1,3
20	8,29	Gt 1	1,3
21	8,42	Gt 2	1,3
22	8,56	Gt 2	1,3
23	8,16	Gt 1	1,3
24	8,16	Gt 1	1,2
25	8,85	Gt 1	1,3
26	6,61	Gt 1	1,2
27	13,39	Gt 1	1,3
28	6,78	-	-
29	6,14	Gt 1	1,3
30	6,69	Gt 1	1,2
31	10,04	Gt 2	1,3
32	8,70	Gt 1	1,3
33	8,85	Gt 1	1,3
34	9,50	Gt 1	1,3
35	6,96	Gt 1	1,3

  

$\bar{x} = 8,11$	$\bar{x} = Gt 1$	$\bar{x} = 1,3$
min = 6,14	min = Gt 1	min = 1,2
maks = 13,39	maks = Gt 2	maks = 1,3

## Rezultati meritev

SKUPINA „E” (les +20°C ; lak +20°C)

# Skupina „E“ (les +20°C ; lak +20°C)

Čas sušenja laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (4vzorci)  
-steklo (5vzorcev)

les

vzorci	čas sušenja v min	poprečje	min.	maks.
1	26			
2	31	$\bar{x} = 32\text{min}$	26min	36min
3	36			
4	36			

steklo

vzorci	čas sušenja v min.	poprečje	min.	maks.
1	24			
2	34			
3	33	$\bar{x} = 35\text{min}$	24min	46min
4	46			
5	41			

# Skupina „E“ (les +20°C; lak +20°C)

*Debelina suhega filma laka - rezultati meritev*

*Meritve podane v razredih po 5 µm  
Izmerjeno 102 vzorca*

razred	štev.vzorcev	poprečno	min.	maks.
30 µm - 35 µm	11			
35 µm - 40 µm	4			
40 µm - 45 µm	19			
45 µm - 50 µm	27			
50 µm - 55 µm	27			
55 µm - 60 µm	8			
60 µm - 65 µm	5			
65 µm - 70 µm	1			
		$\bar{x} = 45 \mu m$	30 µm	65 µm

# Skupina „E“ (les +20°C; lak +20°C)

Trdota suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (34 vzorcev)  
- steklo (32 vzorcev)

steklo:

vzorec št.	meritve		
	I.	II.	III.
1	107	108	102
2	108	105	107
3	110	111	115
4	114	114	112
5	111	109	108
6	108	104	108
7	108	109	108
8	104	104	103
9	-	-	-
10	111	112	114
11	115	115	115
12	116	112	111
13	111	111	112
14	102	109	112
15	127	116	126
16	125	126	126
17	122	118	123
18	125	123	119
19	127	125	122
20	126	124	122
21	132	133	131
22	134	131	133
23	123	123	122
24	114	115	110
25	100	109	109
26	110	111	111
27	118	122	118
28	115	116	118
29	120	118	119
30	122	122	120
31	120	123	121
32	120	105	103
33	125	126	118
34	124	123	123
35	123	124	126
$\bar{x} = 116,47 \text{ sek}$ min. = 100 sek maks. = 127 sek			

vzorec št.	obračun v %		
	I.	II.	III.
1	43	43	41
2	43	42	43
3	44	44	46
4	45	45	45
5	44	43	43
6	43	41	43
7	43	43	43
8	41	41	41
9	-	-	-
10	44	45	45
11	46	46	46
12	46	45	44
13	44	44	45
14	41	43	45
15	51	46	50
16	50	50	50
17	49	47	49
18	50	49	47
19	51	50	49
20	50	49	49
21	53	53	52
22	53	52	53
23	53	53	49
24	46	46	44
25	40	43	43
26	44	44	44
27	47	49	47
28	46	46	47
29	48	47	47
30	49	49	48
31	48	49	48
32	48	42	41
33	50	50	47
34	49	49	49
35	49	49	50
$\bar{x} = 46\%$ min. = 40% maks. = 53%			

vzorec št.	meritve		
	I.	II.	III.
1	80	110	95
2	-	-	-
3	94	93	87
4	84	102	105
5	88	92	85
6	88	84	88
7	87	86	80
8	94	101	94
9	-	-	-
10	102	94	89
11	74	86	64
12	98	90	73
13	95	78	96
14	98	97	105
15	89	97	109
16	112	94	94
17	95	93	84
18	90	89	88
19	110	104	72
20	108	108	112
21	88	89	80
22	101	97	98
23	81	77	87
24	91	77	110
25	104	113	98
26	84	90	67
27	102	93	98
28	75	89	91
29	90	84	90
30	96	92	87
31	84	100	99
32	81	88	91
33	-	-	-
34	98	79	100
35	98	77	74
$\bar{x} = 91,5 \text{ sek}$ min. = 72 sek maks. = 113 sek			
$\bar{x} = 36\%$ min. = 25% maks. = 45%			

# Skupina „E“ (les +20°C ; lak +20°C)

Sijaj suhega filma laka - rezultati meritev

Meritve izvršene na podlagi - les (32 vzorcev)

vzorec št.	meritve v %		
	I.	II.	III.
1	25	28	25
2	38	39	46
3	40	33	40
4	39	44	42
5	31	30	34
6	21	22	21
7	16	23	21
8			
9			
10	31	32	22
11	33	39	39
12	33	35	37
13	56	57	54
14	53	51	55
15	34	35	36
16	31	36	25
17	38	38	38
18	18	18	24

vzorec št.	meritve v %		
	I.	II.	III.
19	40	39	40
20	39	39	55
21	36	36	30
22	29	29	34
23	23	28	25
24	33	32	33
25	39	39	44
26	36	35	34
27	38	46	52
28	20	16	18
29	29	29	25
30	32	27	30
31	16	15	20
32	30	23	21
33			
34	22	23	26
35	18	21	19

$$\bar{x} = 32,5 \%$$

$$\min = 16\%$$

$$\max = 57\%$$

# Skupina „E“ (les +20°C; lak +20°C)

Odpornost suhega filma laka na udarce – rezultati meritve

Meritve izvršene na podlagi – les (35 vzorcev)  
– steklo (34 vzorcev)

les:

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev	
1	A5	A5
2	A4	A5
3	A5	A5
4	A5	A5
5	A4	A5
6	A4	A5
7	A5	A5
8	A4	A4
9	A5	A5
10	A5	A5
11	A5	A5
12	A5	A5
13	A5	A5
14	A5	A5
15	A5	A5
16	A4	A5
17	A5	A5
18	A4	A5

steklo:

vzorec št.	Meritve 3000 6000 udarcev	
19	A5	A5
20	A5	A5
21	A5	A5
22	A5	A5
23	A5	A5
24	A5	A5
25	A5	A5
26	A5	A5
27	A5	A5
28	A5	A5
29	A5	A5
30	A5	A5
31	A5	A5
32	A5	A5
33	A5	A5
34	A5	A5
35	A5	A5
1	B	B
2	B	C
3	B	C
4	B	B
5	B	C
6	B	C
7	B	C
8	B	C
9	-	-
10	B	C
11	B	C
12	B	B
13	B	B
14	B	B
15	B	B
16	B	B
17	B	C
18	B	C
19	B	B
20	B	C
21	B	C
22	B	B
23	B	C
24	B	C
25	B	C
26	B	C
27	B	C
28	B	C
29	B	C
30	B	C
31	B	C
32	B	C
33	B	C
34	B	C
35	B	C

# Skupina „E“ (les +20°C ; lak +20°C)

Rezultati meritev suhega filma laka pri naslednjih lastnostih :

- odpornost na obrabo
- oprijemnost
- prožnost

Meritve izvršene na podlagi - les

vzorec št.	Obraha št.dvojnih gibov	Oprijemnost vrednost oprijema	Prožnost stopnja prožnosti	vzorec št.	Obraha št.dvojnih gibov	Oprijemnost vrednost oprijema	Prožnost stopnja prožnosti
1	9,33	Gt 1	1,2	19	9,33	Gt 1	1,2
2	9,33	-	-	20	9,33	Gt 1	1,2
3	9,85	Gt 1	1,2	21	9,16	Gt 1	1,3
4	9,85	Gt 1	1,3	22	9,16	Gt 1	1,2
5	9,00	Gt 1	1,3	23	10,24	Gt 0	1,3
6	9,00	Gt 1	1,2	24	9,67	Gt 1	1,3
7	8,85	Gt 1	1,2	25	10,04	Gt -	-
8	9,00	Gt 1	1,3	26	9,85	Gt 1	1,2
9	9,00	-	1,3	27	9,67	Gt 1	1,2
10	9,85	Gt 1	1,2	28	10,04	Gt 1	1,3
11	10,04	Gt 0	1,3	29	10,24	Gt 1	1,3
12	9,00	Gt 1	1,3	30	10,24	Gt 1	1,2
13	9,67	Gt 1	1,3	31	10,88	Gt 1	1,3
14	9,50	Gt 1	1,3	32	10,04	Gt 1	1,3
15	10,04	Gt 1	1,3	33	10,66	-	-
16	9,50	Gt 1	1,3	34	10,04	Gt 1	1,3
17	9,33	Gt 1	1,2	35	10,24	Gt 1	1,3
18	9,67	Gt 1	1,2				

$$\bar{x} = 9,66 \quad \bar{x} = Gt 1 \quad \bar{x} = 1,3$$

$$\min = 8,85 \quad \min = Gt 0 \quad \min = 1,2$$

$$\max = 10,88 \quad \max = Gt 1 \quad \max = 1,3$$

### 5.0 STATISTIČNA OBDELAVA PODATKOV

S proučevanjem posameznih znakov (predvsem urednjih vrednosti) v obsegju posameznih lastnosti in načina obdelave, a brez nveze z drugimi, lahko nicaer prodremo dosti globoko v značilnost podatkov takih meritov. Vendar se pri tem ne dotaknemo važnega sivojetva pojavov, to je medsebojne odvisnosti. To pri boljem razmišljanju pa spominamo, da so posamezne značilnosti pojavov odvisne od niza faktorjev, ki vplivajo manje. To pa je bil tudi cilj naloge, torej ne samo priti do suhih ugotovitev, ki nam povedo, da je lastnost tako ali drugačna, temveč ugotoviti tudi medsebojno odvisnost – korelacijsko odvisnost teh ugotovitev od parametrov temperature tako lake, kakor podlage.

Valed samega načina odčitavanja podatkov pri meritrah, ki so enkrat numerični, drugič opisni smo bili prisiljeni to upoštevati tudi pri statistični obdelavi. Zato smo morali podatke obdelovati na dva načina:

- numerične podatke z analizo urednjih vrednosti, to je s posodjo t - testa in faktorsko analizo variance.

Ta metoda statistične obdelave je bila uporabljena pri naslednjih lastnostih filma lake - čas sušenja

- debelina
- težota
- sijaj
- odpornost na obrabo

Razlike med postopki za lastnosti, ki so bile izražene s numeričnimi podatki smo preiskovali s t - testi.

$$t = \frac{\bar{X}_1 - \bar{X}_2}{S_{\bar{X}_1 - \bar{X}_2}}$$

$$S_{\bar{X}_1 - \bar{X}_2} = \sqrt{S^2 \frac{(n_1 + n_2)}{n_1 \cdot n_2}}$$

$$S^2 = \frac{\sum X_1^2 + \sum X_2^2}{(n_1 + n_2) - 2}$$

Pri tem smo ugotavljali tudi stopnjo značilnosti razlike med srednjimi vrednostmi in jih označili s naslednjimi znaki:

\*       $P < 0,10$

\*\*      $P < 0,05$

\*\*\*     $P < 0,01$

\*\*\*\*    $P < 0,005$

NS    - neznačilno

Napravljene so bile tabele, ki kažejo značilnosti razlik med srednjimi vrednostmi postopkov in značilnosti razlik med podlogama.

Vplive temperature laka in podlage na preiskovanih lastnostih smo v nadaljevanju ugotavljali s analizo variance v dvojfaktorskem poskusu (faktor "A" - temperatura laka in faktor "B" - temperatura podlage). Ker so bili vsorci neenaki po številu je bila uporabljena obdelava s harmonično sredino.

Rezultati faktorskega poskusa so prikazani v tabeli analize variance, kjer nam vrednosti "Y" kažejo mod vpliva faktorjev na preiskovane lastnosti.

- čimurje podatka pa je nepravzobrišnini  $\chi^2$  - testi, kjer smo ugotavljali razlike na podlagi primerjave s hipotetično varianco.

Ta metoda statistične obdelave je bila uporabljena pri naslednjih lastnostih filma leka - odpornost na udarce  
- prožnost  
- oprijemnost

Da bi bili rezultati preglednejši, so napravljene tabele doprinošev (deležev) k  $\chi^2$  sa posamezno postopke in pa tabele značilnosti razlik med posameznimi postopki, kjer so s svetidicami osnažene stopnje značilnosti enako kot pri lastnostih, kjer so podatki podani v numerični obliki.

5.1 *Lastnosti filma laka izražene ob meritvah z numeričnimi podatki*

# Čas sušenja

Čas sušenja smo merili na dveh podlagah in to steklo in les

A. Preizkušnja razlik s t-testom (razlike med srednjimi vrednostmi)

Tabeli značilnosti razlik med srednjimi vrednostmi podlaga - steklo postopkov

postopki	A	B	C	D	E
A	-				
B	21,0 ***	-			
C	23,67 **	26,7 NS	-		
D	41,25 ****	20,25 ***	17,58 ***	-	
E	22,40 **	1,4 NS	-12,7 NS	-18,85 ***	-

podlaga - les

postopki	A	B	C	D	E
A	-				
B	6,80 NS	-			
C	22,85 **	16,05 ****	-		
D	29,60 ****	22,80 ****	6,75 *	-	
E	11,35 NS	4,55 NS	-11,50 **	-18,25 ***	-

Tabela značilnosti razlik med podlagama les-steklo

A	- 14,4 NS
B	- 0,2 NS
C	- 13,58 **
D	- 2,75 *
E	- 3,35 NS

## B. Faktorska analiza z dvema faktorjema ( $2 \times 2$ )

### I. Podlaga les

Tabela srednjih vrednosti

		les		$\Sigma$
		-20		
lak	-20	43,60	36,80	80,40
	+50	14,00	20,75	34,75
	$\Sigma$	57,6	57,55	115,15

Tabela analize variance

Izvor	SS	df	M.S.	F	
A lak	2451,67	1	2451,67	40,74	****
B les	0,0	1	0,0	0,0	
AB	216,0	1	216,0	3,59	*
Napaka	902,75	15	60,18		

II. Podlaga steklo

Tabela srednjih vrednosti

		steklo		$\Sigma$
		-20	+50	
lak	-20	58,00	37,00	95,0
	+50	16,75	34,33	51,08
	$\Sigma$	74,75	71,33	146,08

Tabela analize variance

Izvor	SS	d.f.	M.S	F	
A lak	1961,66	1	1916,66	32,22	****
B steklo	11,89	1	11,89	0,20	NS
AB	1513,64	1	1513,64	24,86	****
Napaka	791,42	13	60,88		

## *Debelina*

S obdelavo podatkov debelini slikega filma laka je potrjena naša dojava, da so debeline pri različnih nanosih zelo odstopale.

Vzroki za to različnost so navedeni:

1. Od postopka do postopka je opazil večinski preobrat slike novi (telefotino), ki vpliva na debelinu filma.
2. Različnost nanosa v okviru enega postopka je v stvari s metodo nanavljanja (brizganje), kjer ni mogče uspeviti enotnega nanosa.

Naša nadaljnja dojava je, da vplet tega ni bila možna na hranljivojša primerjava lastnosti obojih filmov laka.

## Trdota

Trdoto smo merili po vseh postopkih, na dveh podlagah in to steklo in les

**A.** Preizkušnja razlik s t-testom (razlike med srednjimi vrednostmi)

Tabeli značilnosti razlik med srednjimi vrednostmi postopkov podlaga - steklo

postopki	A	B	C	D	E
A	—				
B	-3,80***	—			
C	5,45****	9,25****	—		
D	-43,84****	-40,04****	-49,29****	—	
E	-47,75****	-43,95****	-53,20****	-3,91****	—

podlaga - les

postopki	A	B	C	D	E
A	—				
B	-6,17****	—			
C	-4,44****	1,73 NS	—		
D	-15,64****	-9,47****	-11,20****	—	
E	-27,85****	-21,68****	-23,41****	-12,21****	—

Tabela značilnosti razlik med podlagama les - steklo

A	-5,00****
B	-2,63**
C	4,89****
D	-33,20****
E	-24,90****

## B. Faktorska analiza z dvema faktorjema ( $2 \times 2$ )

I Podlaga temperature +50°C

Tabela srednjih vrednosti

		les	steklo	$\Sigma$
lak	-20	69,90	72,53	142,43
	+50	68,17	63,28	131,45
	$\Sigma$	138,07	135,81	273,88

Tabela analize variance

Izvor	SS	d.f.	M.S.	F	
A lak	3141,61	1	3141,61	42,09	****
B podlaga	133,10	1	133,10	1,78	
AB	1473,61	1	1473,61	19,74	****
Napaka	30829,02	413	74,65		

II Podlaga temperature -20°C

Tabela srednjih vrednosti

		les	steklo	$\Sigma$
lak	-20	63,73	68,73	132,46
	+50	79,37	112,57	191,94
	$\Sigma$	143,10	181,30	324,40

Tabela analize variance

Izvor	SS	d.f.	M.S.	F	
A lak	89429,50	1	89429,50	535,78	****
B podlaga	36886,34	1	36886,34	220,99	****
AB	20101,90	1	20101,07	120,43	****
Napaka	67100,07	402	166,92		

III. Podlaga je les -temperatura (-20°C; +50)

Tabela srednjih vrednosti

		les		$\Sigma$
		-20	+50	
lak	-20	63,73	69,90	133,63
	+50	79,37	68,17	147,54
	$\Sigma$	143,10	138,07	281,17

Tabela analize variancije

Izvor	SS	d.f.	M.S	F	
A lak	4856,56	1	4856,56	43,86	****
B les	635,05	1	635,05	5,73	**
AB	7573,11	1	7573,11	68,39	****
Napaka	44182,8	403-4	110,73		

IV. Podlaga je steklo - temperatura (-20°C; +50°C)

Tabela srednjih vrednosti

		steklo		$\Sigma$
		-20		
lak	-20	68,73	72,53	141,26
	+50	112,57	63,28	175,85
	$\Sigma$	181,30	135,81	317,11

Tabela analize variance

Izvor	SS	d.f.	M.S.	F	
A-lak	31407,29	1	31407,29	243,10	xxxx
B steklo	54320,18	1	54 320,18	420,45	xxxx
AB	73 986,89	1	73 986,89	572,67	xxxxx
Napaka	53745,33	416	129,20		

## Sijaj

Meritve sijaja so bile izvršene po vseh postopkih temperaturnih sprememb. Vzeta je bila v poštev le varianta s podlago - les.

A. Preizkušanje razlik s t-testom (razlike med srednjimi vrednostmi)

Tabela značilnosti razlik med srednjimi vrednostmi postopkov  
Podlaga - les

postopki	A	B	C	D	E
A	-				
B	3,99****	-			
C	-45,50****	-49,49****	-		
D	-20,58****	-24,57****	24,92****	-	
E	-25,38****	-29,37****	20,12****	-4,8****	-

**B. Faktorska analiza z dvema faktorjema ( $2 \times 2$ )**

*Podlaga les*

*Tabela srednjih vrednosti*

		<i>les</i>		$\Sigma$
		-20	+50	
<i>lak</i>	-20	7,12	3,13	10,25
	+50	27,70	52,62	80,32
	$\Sigma$	34,82	55,75	90,57

*Tabela analize variance*

Izvor	SS	d.f.	M.S.	F.	
A <i>lak</i>	125 032,57	1	125 032,57	2592,05	****
B <i>les</i>	11 155,71	1	11 155,71	231,27	****
AB	21 284,09	1	21 284,09	441,24	****
Napaka	19 487,73	404	48,24		

## Odpornost na obrabo

Meritve odpornosti na obrabo so bile izvršene po vseh postopkih temperaturnih sprememb. Vzeta je bila v poštev le varianta s podlago - les.

- A. Preizkušanje razlik s t-testom (razlike med srednjimi vrednostmi)

Tabela značilnosti razlik med srednjimi vrednostmi

postopkov  
Podlaga - les

postopki	A	B	C	D	E
A	-				
B	-1,64 ***	-			
C	-2,89 ***	-1,25 **	-		
D	-1,03 ***	0,61 *	1,86 ***	-	
E	-2,43 ***	-0,79 ***	0,46 NS	-	-

## B. Faktorska analiza z dvema faktorjema ( $2 \times 2$ )

Podlaga les

Tabela srednjih vrednosti

		les		$\Sigma$
		-20	+50	
lak	-20	7,25	8,89	16,14
	+50	8,28	10,14	18,42
	$\Sigma$	15,53	19,03	34,56

Tabela analize variance

Izvor	SS	df.	M.S.	F	
A lak	43,43	1	43,43	14,54	****
B les	102,34	1	102,34	34,27	****
AB	0,40	1	0,40	0,14	
Napaka	388,17	130	2,99		

5.2 *Lastnosti filma laka  
izražene ob meritvah z  
opisnimi podatki*

# Odpornost na udarce

Odpornost na udarce smo merili po vseh postopkih temperaturnih sprememb na dveh podlagah in to steklo in les

## A. Tabele frekvenčne porazdelitve

### I. Podlaga - les

a.) 3000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	B	C	$\Sigma$
A								0
B		6	21	6				33
C		22	12					34
D				13	22			35
E				6	29			35
$\Sigma$		28	33	25	51			137

b.) 6000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	$A_6$	C	$\Sigma$
A	12	19	1					32
B		5	14	12	2			33
C		16	18					34
D					35			35
E				1	34			35
$\Sigma$	12	40	33	13	71			169

### II. Podlaga steklo

a.) 3000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	B	C	$\Sigma$
A						18	17	35
B						9	26	35
C						0	35	35
D						33	0	33
E						34	0	34
$\Sigma$						94	78	172

b.) 6000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	B	C	$\Sigma$
A						6	29	35
B						0	35	35
C								
D						10	18	28
E						9	26	35
$\Sigma$						25	108	133

## B. Tabele doprinosov $h \chi^2$

### I. Podlaga - les

a.) 3000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	
$A$	-	-	-	-	-	
$B$		0,08	21,43	0,0	12,28	33,80
$C$		32,60	1,77	6,20	12,66	53,23
$D$		7,15	8,43	6,85	6,18	28,61
$E$		7,15	8,43	0,02	19,58	35,18

$$\chi^2 = 150,82^{xxxx}$$

b.) 6000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	
$A$	41,65	17,24	4,41	2,46	13,44	79,20
$B$	2,34	1,01	8,86	35,27	10,15	57,63
$C$	2,41	7,86	19,44	2,62	14,28	46,61
$D$	2,49	8,28	6,83	2,69	28,01	48,31
$E$	2,49	8,28	6,83	1,06	25,32	43,99

$$\chi^2 = 257,74^{xxxx}$$

### II. Podlaga - steklo

a.) 3000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	$B$	$C$	$\Sigma$
$A$						0,7	0,8	0,15
$B$						5,36	4,46	11,83
$C$						19,13	23,05	42,16
$D$						12,42	14,97	27,38
$E$						12,79	15,42	28,21

$$\chi^2 = 109,75^{xxxx}$$

b.) 6000 udarcev

	$A_1$	$A_2$	$A_3$	$A_4$	$A_5$	$B$	$C$	$\Sigma$
$A$						0,05	0,01	0,06
$B$						6,58	1,52	8,10
$C$						-	-	-
$D$						4,26	0,99	5,25
$E$						0,89	0,21	1,10

$$\chi^2 = 14,51^{xxxx}$$

C. Tabele značilnosti razlik med pari postopkov

I. Podlaga - les

a.) 3000 udarcev

	(A)	B	C	D	E
(A)					
B					
C		****			
D		****	****		
E		****	****	NS	

b.) 6000 udarcev

	A	B	C	D	E
A					
B	****				
C	****	****			
D	****	****	****		
E	****	****	****	NS	

II. Podlaga - steklo

a.) 3000 udarcev

	A	B	C	D	E
A	-				
B	**	-			
C	****	****	-		
D	****	****	****	-	
E	****	****	****	NS	-

b.) 6000 udarcev

	A	B	C	D	E
A	-		++		
B	**	-	++		
C	-	-	-	+++	
D	NS	****	-	-	
E	NS	****	-	NS	

# Prožnost

Prožnost smo merili po vseh postopkih temperaturnih sprememb, na dveh podlagah in to steklo in les

## A. Tabela frekvenčne porazdelitve

### I. Podloga - les

	1,1	1,2	1,3	2	$\Sigma$
A	-	2	25	8	35
B	-	16	16	2	34
C	16	18	1	-	35
D	-	13	19	-	32
E	-	13	19	-	32
$\Sigma$	16	62	80	10	168

### II. Podloga - steklo

	1,1	1,2	1,3	2	$\Sigma$
A	-	3	32		35
B	1	5	29		35
C	-	-	-		-
D	-	9	25		34
E	-	9	25		34
$\Sigma$	1	26	111		138

**B. Tabela doprinosov h  $\chi^2$**   
**I. Podlaga - les**

	1,1	1,2	1,3	2	$\Sigma$
A	3,33	9,23	4,17	16,80	33,53
B	3,24	0,95	0,0	0,0	4,19
C	48,13	2,00	14,73	2,08	66,94
D	3,05	0,12	0,93	1,90	6,00
E	3,05	0,12	0,93	1,90	6,00

$$\chi^2 = 116,67 \text{ ***}$$

**II. Podlaga - steklo**

	1,1	1,2	1,3	$\Sigma$
A	0,25	1,96	0,53	2,74
B	2,20	0,39	0,03	2,61
C	-	-	-	-
D	0,25	1,05	0,20	1,50
E	0,25	1,05	0,20	1,50

$$\chi^2 = 8,34 \text{ ns}$$

**C.** Tabela znacilnosti razlik med pari postopkov

I Podlaga - les

	A	B	C	D
A				
B	****			
C	****	***		
D	****	NS	****	
E	****	NS	****	NS

II. Podlaga - steklo

	A	B	C	D
A	-			
B	NS	-		
C	-	-	-	
D	**	NS	-	-
E	xx	NS	-	NS

# Oprijemnost

Oprijemnost smo merili po vseh postopkih temperaturnih sprememb na dveh podlagah in to steklo in les.

## A. Tabela frekvenčne porazdelitve

### I Podlaga les

	Gt 0	Gt 1	Gt 2	Gt 3	Gt 4	$\Sigma$
A	30	38	1			69
B	16	48	4			68
C		70				70
D	18	43	3			64
E	22	40				62
$\Sigma$	86	239	8			333

### II Podlaga stekla

	Gt 0	Gt 1	Gt 2	Gt 3	Gt 4	$\Sigma$
A	48	21	1			70
B	10	48	11	1		70
C		57	4	5	4	70
D	65	3				68
E	67	1				68
$\Sigma$	190	130	16	6	4	346

**B.** Tabela doprinosov h  $\chi^2$   
 I. Podlaga - les

	Gt0	Gt1	Gt2	$\Sigma$
A	8,33	2,68	0,26	11,27
B	0,14	0,01	3,43	3,58
C	18,08	7,77	1,68	27,53
D	0,13	0,19	1,39	1,71
E	2,24	0,45	1,49	4,18

$$\chi^2 = 48,27 \text{****}$$

II. Podlaga - steklo

	Gt0	Gt1	Gt2	Gt3	G4	$\Sigma$
A	2,38	1,07	1,55	1,21	0,81	7,02
B	21,04	17,90	18,62	0,04	0,81	58,41
C	38,44	35,83	0,18	11,81	12,58	98,84
D	20,49	19,90	3,14	1,18	0,79	45,50
E	23,56	23,59	3,14	1,18	0,79	52,26

$$\chi^2 = 262,02 \text{****}$$

C. Tabela znacilnosti razlik med pari postopkov

I Podlaga - les

	A	B	C	D	E
A	-				
B	**	-			
C	****	****	-		
D	NS	NS	****	-	
E	NS	*	****		-

II Podlaga - steklo

	A	B	C	D	E
A	-				
B	****	-			
C	****	****	-		
D	****	****	****	-	
E	****	****	****	NS	-

## 6.6 IZKUŠNJA

Osnovni cilj celotne obdelave naloge skupaj s statistično obdelavo podatkov je bil ugotoviti ali so uporabljeni postopki, tako namenjanje laka v različnih temperaturnih intervalih, kakor tudi temperatura podlage, med seboj značilno razlikujejo. V smislu bolj jasno izražene ocene značilnih razlik pa je bila ujeta v primerjavo tudi kontrolna serija okrog kontrolni postopek "S". Končni odgovor na nalogo je ugotovitev, kateri od obeh faktorjev (temperatura laka ali temperatura podlage) najmočnejša vpliva na nastanek razlik.

Osnovni podatki so bili numerični (za debelino, trdoto, obzabo, nijaj in osušitev) in opisni (za pročnost, udarce in oprijemnost), temu primerno je bilo potrebno tudi izbrati metode statistične obdelave.

Za preiskovanje razlik med postopki za opisne podatke, kjer smo razpolagali s frekvenčnimi porazdelitvami znakov, so bili uporabljeni neparametrični  $\chi^2$ - testi. Z njimi smo ugotavljali značilnost razlik med lesom in steklo kot podlogo in lesom za posamezne postopke.  $\chi^2$ - preiskusi so pokazali, da so pri opisnih znakih postopki nasprotni med seboj razlikujejo in to za les in steklo. Delci, ki jih doprinašajo posameznim postopkom k celotni vrednosti  $f^2$ , so bilo različni, videti pa je, da s visokim deležem od ostalih odstopen postopek "C", kar poseni, da je od ostalih postopkov in tudi od kontrole najbolj različen. Posebno velikih razlik ni pri opisnih znakih tudi med postopkoma "D" in "S" (kontrola). Statistično neznačilne so se tudi pokazale razlike med postopki (na steklu) pri pročnosti.

Pri preiskušnjah med postopki za numerične podatke sta bili uporabljeni faktorska analiza variance in pa običajni studentov test za preiskušanje razlik med srednjimi vrednostmi.

Faktorska analiza variance je pokazala, da sta oba faktorja temperatura laka in temperatura podlage (lesa ali stekla) visoko značilni, vendar poleg njiju običajno tudi interakcija med njima.

Za ugotovitev velja za vse numerično izraženo lastnosti razen za obrabo. Na sploh se kaže, da temperaturo laka nočnega vpliva na nastajanje rezlik med postopki kot temperaturo podlage. Za faktor temperaturo laka se namreč kažejo višji nivoji statističnih značilnosti, medtem ko tega za faktor temperaturo podlage ne moremo reči. Kot primer je razvidno da faktor temperaturo podlage sploh ni značilen pri osušitvi in je nekoliko manj značilen pri trdoti na lesu.

S faktorskim poskusom smo tudi skušali ugotoviti ali realična podlaga les in steklo, ki imata enako temperaturo, vpliva na lastnosti površinske obdelave. Kjer je bilo mogoče smo poleg temperaturo laka za drugi faktor vzel v analizo podlago - les in steklo in sicer pri temperaturi  $+50^{\circ}\text{C}$  (postopki "B" in "G") in  $-20^{\circ}\text{C}$  (postopki "A" in "D"). Ponovno pa je pokazalo, da je temperaturo laka močen dejavnik, ki vpliva na nastajanje rezlik med postopki, medtem ko podlaga sploh ne vpliva (npr. pri  $+50^{\circ}\text{C}$  na debelino in trdoto ali pa pri  $+50^{\circ}\text{C}$  in  $-20^{\circ}\text{C}$  na osušitev) na nastanek rezlik.

Zaradi značilnih interakcij med temperaturo laka in temperaturo podlage oziroma temperaturo laka in vrsto podlage je bilo potrebno proučiti vse posamezne medusobne razlike med postopki (med srednjimi vrednostmi).

Vedena razlik med srednjimi vrednostmi, ki so bile preiskušene s t - testom so visoko značilne. Za sijaj so značilne vse razlike, prav tako pa trdoto na steklu in lesu. V obrabi se od kontrole "B" ne razlikuje postopek "G", pri osušitvi pa postopki "A" in "B". Postopek "D", ki se pri vseh preiskusih sploh ni razlikoval od kontrole "G" je pri numeričnih podatkih povnov visoko značilno različen od nje.

## LITERATURA :

- Jeneković-Landel : *Steteni primjena nitrolakova i lakova*, Zagreb-Kneževi koubinat Chromos-Autran-Nutriilin
- Kraus A. : *Handbuch der Nitrocellulose Lacke* Teil II - Berlin 1955-1956 - Verlag W. Pausangrav
- Kreuschmar-Kerde-Wollmann : *Physikalisches Praktikum* - Leipzig 1965 - VEB Fachbuchverlag
- Rihovec-Bekleva : *Kontrolne metode površinskih obdelave lesa*-Ljubljana 1970 - Katedra za mehaničko predelavo lesa NJ
- Smolčić-Kerdik : *Površinska obrada drveta* - Zagreb 1960 - Institut za drvoindustrijalna istraživanja
- Spengler-Wallenfels : *Landkun der Anstrichstoffe* - München 1963 Verlag Callwey
- Stock E. : *Taschenbuch für Farben- u. Lackindustrie*, Stuttgart 1954 - Wissenschaftliche Verlagsgesellschaft
- H.W. Shaler : *Mechanische Untersuchungen auf Lacken-Chemie u. Technologie der Kunststoffe Bd.III*-Leipzig
- Heidler-Sleisch : *Laboratoriumsbuch für die Lack- u. Anstrichmittelindustrie*, Düsseldorf 1967 Verlag Wilhelm Knapp

**Razni članki in revij :**

Drvna industrija  
Deutsche Farbenzeitung  
Farben und Lacke  
Holztechnik  
Holztechnologie  
Holz als Roh- und Werkstoff  
Industrie Lackierbetrieb  
Les  
L' industria del legno  
Woodworking Industrie