

## بررسی گشتاور خمشی و مقاومت انفصالی اتصال کم وزبانه در سازه‌های چوبی

رضا بخشی<sup>1</sup>، عبدالله نجفی<sup>2</sup>، ذات‌الله آبادیان<sup>3</sup>، مجید کیایی<sup>4</sup>

تاریخ دریافت: 90/7/5 تاریخ پذیرش: 90/11/8

### چکیده

این مطالعه با هدف بررسی متغیرهای مختلف بر اتصال کم وزبانه ساخته شده از چوب گونه‌های راش و نوئل، جهت پیش‌بینی گشتاور خمشی با فاصله 7 و 10 سانتی‌متر از تکیه‌گاه و مقاومت انفصالی آن انجام شده است. طول زبانه اتصال در این - تحقیق در دو حالت 30 و 40 میلی‌متر انتخاب شد، که چوب‌آلات مصرفی آن در دو وضعیت هوای آزاد و کوره چوب‌خشک کنی خشک گردید. چسب پلی‌وینیل استات (PVA) به عنوان ماده کمکی در اتصالات استفاده شد. از ترکیب عوامل متغیر در بررسی هر مقاومت 8 تیمار به وجود آمد که با توجه به سطوح متغیرها و 3 تکرار، جمعاً 72 اتصال T شکل ساخته شد و مقاومت انفصالی و گشتاور خمشی در دو فاصله 7 و 10 سانتی‌متر از تکیه‌گاه توسط ماشین آزمون مکانیکی با سرعت بارگذاری 1/2 میلی‌متر بر دقیقه اندازه‌گیری شد. بر اساس نتایج حاصل، اثر مستقل گونه‌چوبی در گشتاور خمشی با فاصله 10 سانتی‌متر از تکیه‌گاه، اثر مستقل طول زبانه در گشتاور خمشی با فاصله 7 سانتی‌متر از تکیه‌گاه، اثر مستقل روش خشک‌کردن و اثر متقابل مقاومت انفصالی گونه‌چوبی و طول زبانه، روش خشک‌کردن و طول زبانه با اعتماد 95% معنی‌دار شده است، در سایر موارد تاثیر معنی‌دار مشاهده نمی‌شود. در این تحقیق اتصال با طول زبانه 30 میلی‌متر نسبت به اتصال با طول زبانه 40 میلی‌متر و نیز اتصال ساخته شده از گونه راش نسبت به گونه نوئل مقاومت بیشتری از خود نشان داد.

**واژه های کلیدی:** اتصال کم وزبانه، مقاومت انفصالی، گشتاور خمشی، راش، نوئل

---

1- استادیار گروه صنایع چوب و کاغذ دانشگاه آزاد اسلامی واحد چالوس

2- استادیار گروه صنایع چوب و کاغذ دانشگاه آزاد اسلامی واحد چالوس

3- دانشجوی کارشناسی ارشد رشته صنایع چوب و کاغذ دانشگاه آزاد اسلامی واحد چالوس

4- عضو هیأت علمی گروه صنایع چوب و کاغذ دانشگاه آزاد اسلامی واحد چالوس

## مقدمه

چوب ماده‌ای است آلی و طبیعی، که در زندگی انسان از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. برداشت بی‌رویه از منابع جنگلی جهت مصرف سرانه دنیا، باتوجه به رشد جمعیت موجب تهدید این منابع خدادادی خصوصاً در کشور ما شده و عدم آرایه راهکارهای لازم، موجب نابودی جنگل و کم شدن سرانه جنگل گردیده است، که برای جبران این کمبود، افزایش عمر محصولات چوبی از طریق اصلاح چوب‌آلات به روش‌های مختلف و نیز افزایش استحکام اتصالات میسر می‌گردد. در روش اول می‌توان چوب‌آلات کم‌دوام را به چوب‌آلات بادوام تبدیل نمود [6] و در روش دوم افزایش مقاومت مکانیکی اتصالات بکار رفته در سازه‌های چوبی موجب افزایش عمر مفید آنها خواهد شد، که در کشور ما کمتر به آن بها داده شده است. همین امر باعث تخریب سریع اتصالات و کاهش عمر مصرف کالاهای ساخته شده می‌گردد، که به نوبه خود برداشت چوب از منابع جنگلی را افزایش خواهد داد [1]. لذا علاوه بر استفاده از ماشین‌آلات پیشرفته در ساخت اتصالات مختلف، باید قبل از ساخت، شکل، نوع و ابعاد کالا را بر حسب بارهای وارد به آن، از طریق انجام آزمایشات مختلف ارزیابی نمود. در تولید مصنوعات فلزی این مقاومت‌ها از قبل به دست آمده و از طریق جداول مختلف در اختیار تولیدکنندگان قرار می‌گیرد، از آنجایی که چوب از نظر گونه و جهت‌های مختلف برش، دارای خصوصیات یکسانی نمی‌باشد، وجود یک جدول

نمی‌تواند معیاری جهت تعیین ابعاد، نوع و شکل اتصالات باشد.

هیل<sup>1</sup> و همکاران (1973) مقاومت گشتاور-خمشی اتصال کم و زبانه را بررسی نمودند و به این نتیجه دست یافتند که مقاومت گشتاورخمشی در این نوع اتصال به طول زبانه، مقاومت برشی موازی الیاف چوب عضوهای اتصال و پهنای زبانه بستگی دارد [7].

اکلمن<sup>2</sup> (2003) مقاومت کششی اتصال کم و زبانه را مورد بررسی قرار داد. نتایج این بررسی که به صورت تجربی و با اعمال بار مکانیکی با سرعت 1/25 میلی‌متر بر دقیقه صورت گرفت، نشان داد که طول زبانه با عرض عضو اتصال که در آن کم ایجاد می‌شود، متناسب است. همچنین مقاومت کششی به کیفیت چسب مصرفی و نوع آن بستگی دارد و با افزایش طول زبانه به علت افزایش سطح چسب‌خوری مقاومت کششی افزایش می‌یابد [9].

نتایج تحقیقات اکلمن (1969) نشان داده است که ضرورت چسب‌کاری دابل چوبی و دیواره-سوراخ مورد اتصال جهت ایجاد حداکثر مقاومت ضروری است، نتایج این تحقیقات نشان دهنده افزایش مقاومت اتصال دابل چوبی با افزایش مصرف چسب، فارغ از نوع چسب مورد استفاده است [11].

سوراهام<sup>3</sup> و همکاران (2005) مقدار تحمل به فشار و استحکام اتصال دم‌چلچله را در ساختمان‌های کشور کره مورد بررسی قرار دادند

1-Hill

2-Eckelman

3-So-Raham

زبانه در سه سطح 0/25، 0/125 و 0/375 سانتی-متر و در دو گونه چوبی راش و ممرز بر مقاومت اتصال در زیر بار خمشی بررسی شده است نتایج نشان می‌دهد که بالاترین میزان ظرفیت لنگر-خمشی در اتصالات ساخته شده با گونه چوبی ممرز با ارتفاع 5 سانتی‌متر و پهنای شانه 0/25 سانتی‌متر ایجاد می‌شود [5].

### مواد و روش‌ها

در این تحقیق از گونه چوبی راش و نوئل و چسب پلی‌وینیل استات (PVA) برای ساخت اتصال استفاده شد. شکل اتصال به صورت T و ابعاد عضوهای آن 3x5x15 سانتی‌متر در نظر گرفته شد [8]. گونه راش از جنگل‌های هزار جریب به شهر، طرح جنگلداری و صا، پارسل 123، ارتفاع 1800 متری از سطح دریا، و نوئل از گونه‌های وارداتی روسیه انتخاب شد.

ویژگی‌های فیزیکی گونه‌های راش و نوئل جهت انجام آزمایش در جدول 1 تنظیم شده است، این دو گونه به ترتیب با رطوبت اولیه 28% و 19% در مکان سرپوشیده دسته‌بندی گردید، تا به رطوبت نهایی مورد نظر برسند. در خصوص فرایند چوب-خشک‌کنی از کوره اتوماتیک دانشکده فنی شماره 2 ساری استفاده گردید. برای محاسبه درصد رطوبت از فرمول زیر استفاده شد.

و عنوان کردند که شکست در محل مادگی یا در زبانه اتصال صورت می‌گیرد و با افزایش طول-زبانه، مقاومت اتصال افزایش می‌یابد [11].

نتایج بررسی تحمل بار دوبل توسط ویلکینسون<sup>4</sup> (1991) نشان داد که تحمل بار دوبل بارگذاری شده در راستای الیاف متناسب با جرم-ویژه چوب است ولی تحمل بار در دوبل‌هایی که در جهت عمود بر الیاف بارگذاری شده‌اند متناسب با جرم‌ویژه و قطر دوبل می‌باشند [10].

لشکری و همکاران (1388) بررسی مقاومت-کششی و گشتاور خمشی در اتصال کم و زبانه گونه‌های راش، توسکا و نوئل را مورد بررسی قرار دادند و به این نتیجه رسیدند که اتصال کم و زبانه با طول زبانه 30 میلی‌متر در گونه توسکا مقاومت کششی بالاتری از خود نشان می‌دهد که علت آن را به پرداخت مناسب سطح چوب توسکا و نفوذپذیری چسب در آن نسبت دادند. ولی در گونه‌های راش زبانه به طول 30 میلی‌متر مقاومت-خمشی بیشتری نسبت به سایر گونه‌ها نشان می‌دهد، که علت آن به مقاومت برشی بالای چوب-راش نسبت داده می‌شود، زیرا افزایش مقاومت-برشی باعث کاهش تنش شده و مقاومت خمشی را افزایش می‌دهد [4].

ویسی و همکاران (1388) تاثیر ارتفاع و ضخامت زبانه اتصال ساخته شده از گونه‌های راش و ممرز روی مقاومت خمشی اتصال کم و زبانه را مورد بررسی قرار دادند. در این تحقیق اثر متغیرهای ارتفاع زبانه اتصال در سه سطح 2/5، 3/75 و 5 سانتی‌متر و پهنای شانه عضو حامل-

$$100 \times (\text{وزن چوب خشک} / \text{وزن چوب مرطوب} - \text{درصد رطوبت}) = \text{درصد رطوبت}$$

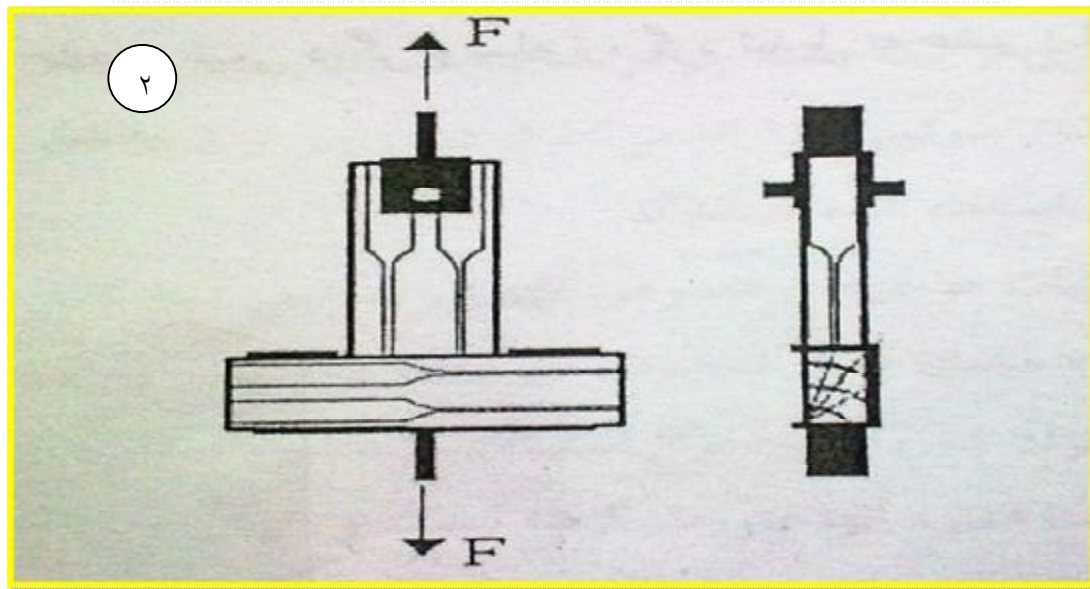
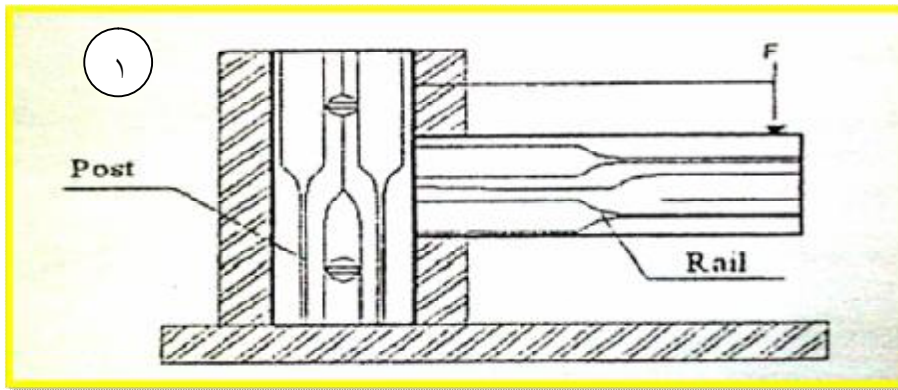
جدول 1- جرم ویژه و درصد رطوبت نهایی نمونه های آزمایشی

گونه چوبی	جرم ویژه خشک ( $\text{gr}/\text{cm}^3$ )	درصد رطوبت نهایی
راش	0/65	11/7
نوئل	0/41	12/3

متر بر دقیقه تنظیم شد و نحوه بارگذاری مطابق شکل 1 انجام گردید [9].

عوامل متغیر این بررسی نوع چوب (راش، نوئل)، شرایط خشک کردن (کوره، هوای آزاد) و طول زبانه (30 و 40 میلی متر) بودند. پس از آماده شدن چوب به ابعاد مورد نظر، ساخت کم با ماشین کم کن (سر مته 10 میلی متر) و زبانه توسط دستگاه اره نواری و ماشین دیوالت، انجام گرفته است. سپس برای مونتاژ کردن نمونه ها زبانه و کم به چسب آغشته شده و داخل هم قرار گرفتند و با ایجاد فشار به وسیله تنگنجاری (گیره بزرگ) اتصال T شکل مورد نظر ساخته شد. نمونه ها پس از مونتاژ، به مدت 24 ساعت در محیط کارگاه قرار گرفتند تا چسب آنها خشک گردد، همچنین این نمونه ها برای متعادل سازی به مدت یک هفته در محیط کارگاه قرار داده شدند.

برای انجام آزمایش مقاومت مکانیکی اتصال از- دستگاه آزمون مکانیکی (Dartec) دانشگاه تربیت مدرس نور استفاده شد. این دستگاه داده های هر آزمایش را بصورت منحنی ترسیم کرده و اعمال بار توسط دستگاه آزمون مکانیکی تا مرحله جداسازی عضوهای اتصال از یکدیگر یعنی در محلی که منحنی اعمال بار افت می کند، صورت گرفته است. سرعت بارگذاری مقاومت کششی اتصال 1/2 میلی -



شکل 1- نحوه بارگذاری گشتاور خمشی (1) و مقاومت انفصالی (2)

متغیرها و 3 تکرار جمعاً 72 اتصال T شکل ساخته شد و مقاومت انفصالی و گشتاور خمشی در دو فاصله 7 و 10 سانتی متر از تکیه گاه مورد بررسی قرار گرفت.

برای تجزیه و تحلیل آماری مقاومت های مورد مطالعه از تجزیه واریانس اثر مستقل و متقابل (طرح فاکتوریل) عوامل متغیر بر گشتاور خمشی با فاصله 7 و 10 سانتی متر از تکیه گاه و

مقاومت های اندازه گیری شده به ترتیب زیر می باشند:

- گشتاور خمشی با فاصله 7 سانتی متر از تکیه گاه
- گشتاور خمشی با فاصله 10 سانتی متر از تکیه گاه
- مقاومت انفصالی

از ترکیب عوامل متغیر در بررسی هر مقاومت 8 تیمار به وجود آمد که با توجه به سطوح

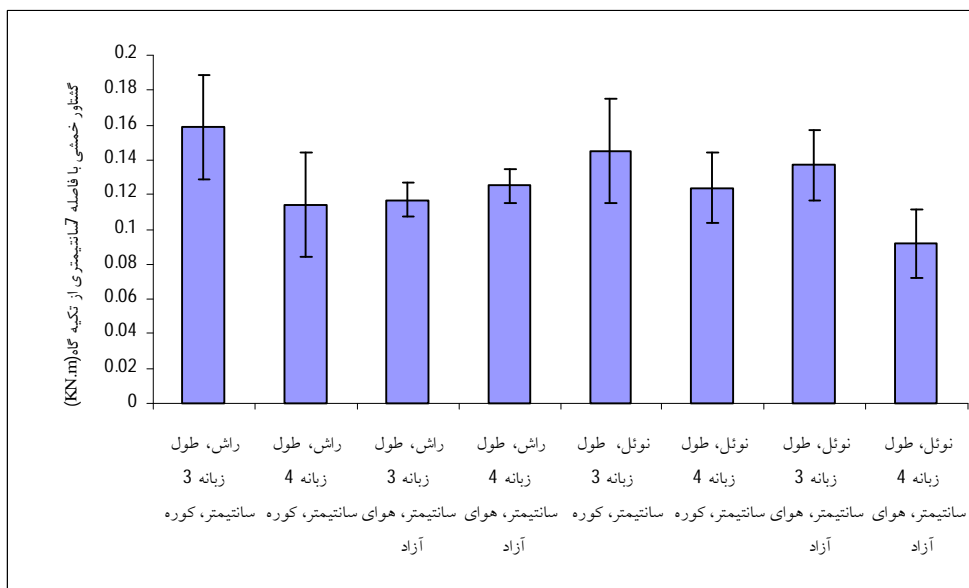
تکیه‌گاه در هوای آزاد، گونه نوئل و طول‌زبانه 4 سانتی‌متر مشاهده می‌شود.

مقادیر مقاومت‌انفصالی اتصال کم و زبانه در شکل 4 نشان داده شده‌است، بیشترین مقدار مقاومت‌انفصالی مربوط به گونه راش، در کوره با طول‌زبانه 4 سانتی‌متر و کمترین مقدار مقاومت-انفصالی در گونه راش، هوای آزاد و طول‌زبانه 3 سانتی‌متر مشاهده شد.

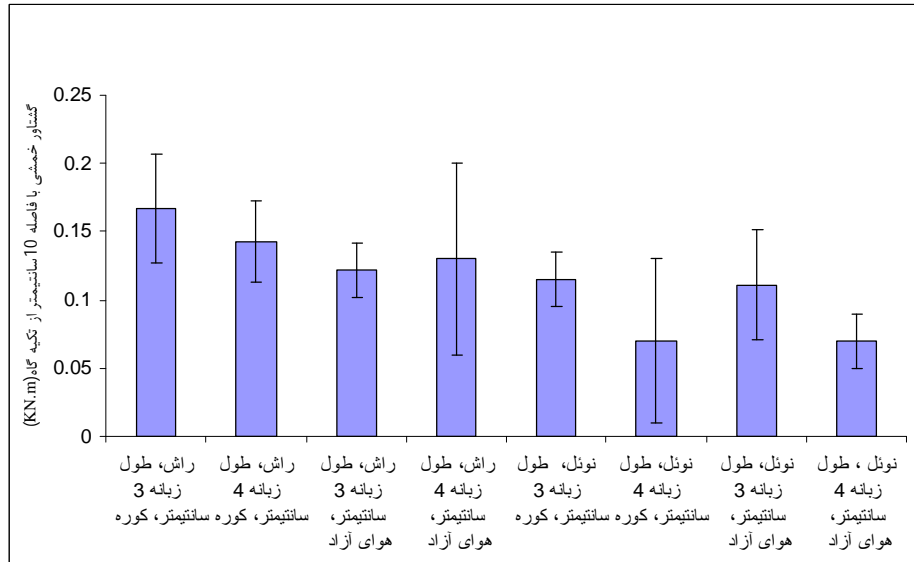
مقاومت‌انفصالی با استفاده از نرم افزار SPSS استفاده گردید.

## نتایج

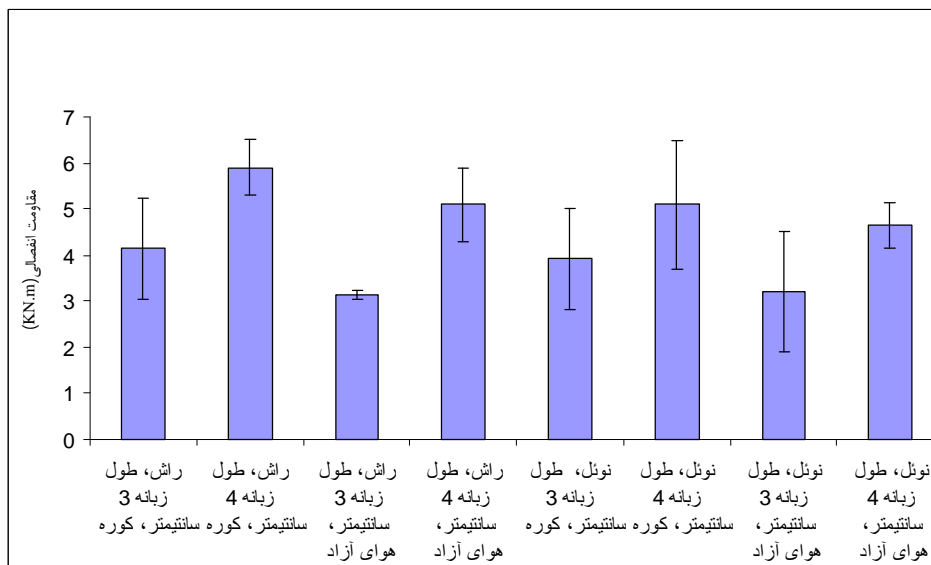
مقادیر گشتاور خمشی اتصال کم و زبانه با فاصله 7 و 10 سانتی‌متر از تکیه‌گاه به ترتیب در شکل 2 و 3 نشان داده شده‌است، بیشترین مقدار گشتاور خمشی با فاصله 10 از تکیه‌گاه در کوره، گونه راش و طول‌زبانه 3 سانتی‌متر و کمترین مقدار گشتاور خمشی با فاصله 10 سانتی‌متر از



شکل 2- مقادیر گشتاور خمشی اتصال کم و زبانه با فاصله 7 سانتی‌متر از تکیه‌گاه



شکل 3- مقادیر گشتاور خمشی اتصال کم و زبانه با فاصله 10 سانتی متر از تکیه گاه



شکل 4- مقادیر مقاومت انفصالی اتصال کم و زبانه

اثر مستقل روش خشک کردن و اثر متقابل گونه-چوبی × طول زبانه و نیز اثر متقابل روش خشک کردن × طول زبانه بر مقاومت انفصالی اتصال کم و زبانه در سطح اعتماد 95% معنی دار می باشد ولی سایر اثرات مستقل و متقابل گشتاور خمشی و مقاومت انفصالی معنی دار نمی باشد.

همان طوری که از جدول 2 استنباط می گردد، اثر مستقل طول زبانه اتصال کم و زبانه بر گشتاور خمشی با فاصله 7 سانتی متر از تکیه گاه و اثر مستقل گونه چوبی بر گشتاور خمشی با فاصله 10 سانتی متر از تکیه گاه در سطح اعتماد 95% معنی دار است.

جدول 2- تجزیه واریانس اثر مستقل و متقابل عوامل متغیر برگشتاور خمشی و مقاومت انفصالی اتصال کم وزبانه

عوامل متغیر	گشتاور خمشی با فاصله 7 سانتی - متر از تکیه گاه		گشتاور خمشی با فاصله 10 سانتی متر از تکیه گاه		مقاومت انفصالی	
	F	سطح معنی داری	F	سطح معنی داری	F	سطح معنی داری
گونه	0/138	0/714	4/846	0/043	1/671	0/215
روش خشک کردن	3/161	0/094	3/062	0/099	4/667	0/046
طول زبانه	6/450	0/022	0/001	0/980	0/002	0/965
گونه × روش	0/015	0/906	0/001	0/988	2/758	0/116
گونه × طول زبانه	0/585	0/455	1/064	0/318	5/201	0/037
روش × طول زبانه	0/575	0/459	0/941	0/347	9/308	0/008
گونه × روش × طول	3/635	0/075	0/248	0/625	0/665	0/427

### بحث و نتیجه گیری

اهمیت چوب حاصل از جنگل در صنایع و مصارف ساختمانی و سنتی، نیاز به اطمینان زیاد از سازه ها و محصولات ساخته شده چوبی، امکان پیش بینی مقاومت های مجاز سازه ها، صرفه جوی اقتصادی در ساخت محصولات و سازه های چوبی باعث شده که در زمینه کاربرد مهندسی شده چوب تأکید زیادی گردد [3].

در این تحقیق مقاومت انفصالی گونه های خشک شده در کوره دارای بالاترین مقاومت محاسبه شده می باشد، که در سطح اعتماد 95% معنی دار می باشد، بنابراین فرایند چوب خشک - کنی علاوه بر مزایای بی شمار (افزایش کیفیت، عایق پذیری در مقابل گرما و جریان برق، بهبود خواص تکنولوژیک و مقاومت در مقابل عوامل بیولوژیک) منجر به افزایش مقاومت انفصالی اتصال کم وزبانه می گردد [2]، دلیل این امر این است که به علت پرزدار نشدن سطح زبانه و حفره کم، خط چسب یکنواخت و همواری ایجاد می شود که در تمام سطوح اتصال، دارای ضخامت کم و

باتوجه به این که اتصال کم وزبانه به طور وسیعی در ساختار انواع قاب مبلمان خصوصاً قاب صندلی به کار می رود، مطالعه پیرامون مقاومت این اتصال از اهمیت ویژه ای برخوردار است. زیرا افزایش مقاومت اتصال باعث مستحکم تر شدن قاب مبلمان و در نهایت سازه مورد نظر می گردد و از سوی دیگر مطالعات مختصری پیرامون مقاومت اتصال کم وزبانه بر روی گونه های چوبی انجام شده که قابل تعمیم در صنعت مبلمان کشور نیست. بنابراین در این تحقیق اثر متغیرهای گونه چوبی، طول زبانه، شرایط خشک کردن بر روی حداکثر ظرفیت گشتاور خمشی و حداکثر ظرفیت مقاومت انفصالی این اتصال بررسی شده که باید با به دست آوردن مقاومت های مجاز جهت پیش بینی گشتاور خمشی و مقاومت انفصالی خصوصاً چوب نوئل و راش، سعی در بهینه کردن ساخت این اتصال بر پایه اصول علمی نمود [4].



جلوگیری نسبی از نفوذ چسب به داخل چوب و گرسنگی خط اتصال می‌شود. بدین ترتیب خط اتصال قوی‌تری بین کم و زیانه روی چوب با جرم‌ویژه بالا تشکیل می‌شود و به دنبال آن استحکام اتصال افزایش پیدا می‌کند [4].

مقاومت انفصالی زیانه با طول 4 سانتی‌متر در این تحقیق، بیشتر از زیانه با طول 3 سانتی‌متر مشاهده شد، طبق نتایج اکلمن (2003) مقاومت اتصال کم و زیانه در برابر نیروی انفصالی تحت تاثیر طول زیانه قرار داشته و با افزایش عمق نفوذ زیانه، سطح تماس اتصال افزوده می‌شود [9]، بنابراین با مقایسه اتصالات بررسی شده می‌توان نتیجه گرفت، سازه‌هایی که از اتصال کم و زیانه ساخته شده‌اند و در معرض نیروهای انفصالی قرار می‌گیرند، بهتر است از طول زیانه 4 سانتی‌متر استفاده شود، و اتصالاتی که در معرض گشتاور-خمشی قرار می‌گیرند با طول زیانه 3 سانتی‌متر طراحی و ساخته شوند [4].

### سپاسگزاری

این مقاله مستخرج از پایان‌نامه مقطع کارشناسی ارشد می‌باشد. بدین وسیله از مسوولین دانشگاه آزاد اسلامی واحد چالوس و همچنین مسوولین محترم آزمایشگاه صنایع چوب و کاغذ دانشگاه تربیت مدرس نور صمیمانه تقدیر و قدردانی می‌شود.

یکنواخت است، علت دیگر که به این افزایش مقاومت می‌تواند کمک کند، نفوذپذیری بیشتر چوب کوره رفته در برابر چسب‌زنی است [4].

گشتاورخمشی در هر دو گونه راش و نوئل با طول زیانه 3 سانتی‌متر بیشتر از طول زیانه 4 سانتی‌متر است. دلیل این امر عدم تناسب بین عرض عضو کم و افزایش عمق از 3 سانتی‌متر به 4 سانتی‌متر است که باعث ضعیف شدن دیواره‌ی کم شده است که ضعف کم را با زیانه 4 سانتی‌متر به دنبال دارد. این ویژگی در کاربردهای مهندسی از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است [4].

چوب راش با طول زیانه 3 سانتی‌متر مقاومت بیشتری نسبت به چوب نوئل از خود نشان داده که دلیل این امر را می‌توان به افزایش مقاومت برش-موازی الیاف چوب راش نسبت به چوب نوئل دانست، در اتصال کم و زیانه، تنش ایجاد شده در زیانه به علت تکیه‌گاهی که به دیواره کم دارد، باعث افزایش مقاومت برش موازی الیاف می‌گردد، بنابراین تنش ایجاد شده در دیواره کم کمتر بوده و به دنبال آن مقاومت خمشی افزایش می‌یابد [9].

با توجه به نتایج به دست آمده، نمونه‌های گونه-راش مقاومت بیشتری نسبت به گونه نوئل دارد. یکی از دلایل این مساله بالابودن جرم‌ویژه چوب راش نسبت به چوب نوئل می‌باشد [3]، زیرا در اتصالات ساخته شده با جرم‌ویژه بالاتر، سطح چسب خور روی کم و زیانه جامدتر بوده و سبب

## منابع

- پژوهشی تحقیقات علوم چوب و کاغذ ایران،  
جلد 25، شماره 1
- 6- ویلکینسون، ژ.گ.، حفاظت صنعتی چوب.  
مترجم: پارسا پژوه، د.، فائزی پور، م. و تقی  
یاره، ح.ر.، 1375. انتشارات دانشگاه تهران.  
657 صفحه
- 7- Hill, M.D. & Eckelman, C.A.,  
1973. Flexibility and bending strength  
of Mortise and Tenon joints. Furniture  
design & Manufacturing. vol. No1 and 2.  
8- Eckelman, C.A., 1969.  
Engineering Concepts of Single-pin  
dowel joint Design. Forest prod.  
J.19(12):52-60.
- 9- Eckelman, C.A., 2003. Textbook  
of product engineering and strength  
design of furniture purdue Univ. West  
Lafayette, Ind.
- 10- Wilkinson, T.L., 1991. Dowel  
bearing strength. Research paper forest  
products laboratory. No.FPL-505, 9p.
- 11- Han, S.R & Jasles, I., 2005.  
Mechanical performances of Korean  
traditional wooden building of the  
column-girder tenon-joint, Peuplic of  
kprea.
- 1- ابراهیمی، ق.، 1386. طراحی مهندسی  
سازه های مبلمان. انتشارات دانشگاه تهران. چاپ  
اول. 491 صفحه
- 2- ابراهیمی، ق.، فائزی پور، م.، 1373.  
چوب خشک کنی در کوره. انتشارات دانشگاه  
تهران. 460 صفحه
- 3- بادیک، ژ.، جین، ب. مکانیک چوب  
و فرآورده های مرکب آن. مترجم: ابراهیمی، ق.،  
1368. انتشارات دانشگاه تهران. 680 صفحه
- 4- لشگری، ا.، خادمی اسلام، ح.ا. و حمصی،  
ا. ه.، 1389. بررسی مقاومت کششی و گشتاور  
خمشی اتصال کم و زیانه در سازه های چوبی.  
فصل نامه علمی و پژوهشی تحقیقات علوم چوب  
و کاغذ ایران، جلد 24، شماره 2
- 5- ویسی، ج.، ابراهیمی، ق. و بهمنی، م.،  
1389. تاثیر ارتفاع، ضخامت زیانه و گونه بر روی  
مقاومت اتصال کم و زیانه فصل نامه علمی و