

بررسی اثر Glass – Fiber بر استحکام خمشی کامپوزیت رزین‌ها

دکتر امیر قاسمی^{*}، دکتر نازلی صدرزاده^{**}، دکتر مجید برگریزان^{***}

دکتر لیلا نصیری خانلر^{****}، حمید فرهادی^{*****}

*نویسنده مسئول: دانشیار گروه دندانپزشکی ترمیمی، دانشکده دندانپزشکی، دانشگاه علوم پزشکی شهید بهشتی. E-mail: gh_th@yahoo.com **دانشکده دندانپزشکی.

***استادیار گروه دندانپزشکی کودکان، دانشکده دندانپزشکی، دانشگاه علوم پزشکی شهید بهشتی.

****دستیار تخصصی دندانپزشکی ترمیمی، دانشکده دندانپزشکی، دانشگاه علوم پزشکی شهید بهشتی.

*****کارشناس پژوهشی، دانشکده دندانپزشکی، دانشگاه علوم پزشکی شهید بهشتی.

چکیده

سابقه و هدف: کامپوزیت رزین‌ها در اتصال چند دندان به هم، شکننده می‌باشند. بنابراین، تحقیقات زیادی به منظور تقویت خصوصیات فیزیکی و دوام این مواد صورت گرفته که از جمله آنها می‌توان فایبرها را نام برد. این تحقیق با هدف بررسی اثر glass-fiber بر استحکام خمشی کامپوزیت رزین صورت گرفت.

مواد و روشها: تحقیق به صورت تجربی و *in vitro* بر روی ۲۲ نمونه (هر گروه ۱۱ نمونه) به ابعاد $25 \times 6 \times 2\text{ mm}$ انجام شد. در گروه اول نمونه‌ها از کامپوزیت ساخته شده و در گروه دوم بعد از پرکردن نصف ارتفاع قالب با کامپوزیت، یک لایه نوار glass-fiber آغشته به باندینگ قرار داده شد و سپس روی آن با کامپوزیت پر شد. تمام نمونه‌ها طبق ISO 4049:2000 تحت پلی مریزاسیون قرار گرفته و تا زمان انجام آزمایشات (به مدت یک ماه) در رطوبت ۱۰۰٪ انداخته شدند. سپس استحکام خمشی نمونه‌ها به روش سه نقطه‌ای و با دستگاه Instron 1115 با سرعت اعمال نیرو 1 mm/min اندازه‌گیری و مقایسه انجام شد. در نهایت نتایج به دست آمده توسط آزمون آماری *t* مورد قضاوت آماری قرار گرفتند.

یافته‌ها: استحکام خمشی در گروه اول ($22/34 \pm 3/38\text{ MPa}$) و در گروه دوم ($29/74 \pm 2/36\text{ MPa}$) بدست آمد. تفاوت موجود بین دو گروه با آزمون آماری *t test* مورد قضاوت قرار گرفت که اختلاف معنی دار بین دو گروه را نشان داد ($P < 0.01$).

نتیجه‌گیری: قرار دادن glass-fiber درون کامپوزیت باعث افزایش میزان استحکام خمشی کامپوزیت می‌شود.

کلید واژگان: استحکام خمشی، Glass – fiber، کامپوزیت رزین

تاریخ دریافت مقاله: ۱۳۸۴/۵/۲۵

تاریخ اصلاح نهایی: ۱۳۸۴/۵/۹

تاریخ دریافت مقاله: ۱۳۸۳/۱۰/۲۶

مجله دانشکده دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی شهید بهشتی، دوره ۲۴، شماره ۴، زمستان ۱۳۸۵، ۵۰۴-۴۹۹

مقدمه

عوامل مورد بحث قرار می‌گیرند. فایبرهای تقویت کننده در کامپوزیت‌ها بسیاری از مسائل زیبایی و ساختاری را جبران کرده‌اند. هرچند مدت زمان زیادی از استفاده از این مواد در دندانپزشکی نمی‌گذرد، ولی خصوصیات مطلوب آنها باعث شده که در صنایع مختلف کاربرد زیادی داشته باشند(۱).

فایبرها در کامپوزیت‌ها با ماتریکس رزینی بهم متصل شده و از استحکام خمشی خوبی برخوردارند. همچنین این مواد اکثر خصوصیات فیزیکی مورد نیاز در ساختمان پروتزها را تأمین می‌کنند(۲).

مدت زمان زیادی است که استفاده از کامپوزیت رزین‌ها در ترمیم‌های تک‌دندانی نتایج موفقیت‌آمیزی نشان داده‌اند، هرچند که این مواد در اتصال چند دندان به هم شکننده و غیرقابل قبول می‌باشند. از این رو مطالعات زیادی جهت تقویت خصوصیات فیزیکی و دوام این مواد انجام شده است(۱).

از روش‌های بهبود خصوصیات کامپوزیت‌ها می‌توان به تغییر در نوع پلی مریزاسیون، بهبود نوع پلی‌مرهای مورد استفاده در ماتریکس، بکار بردن فیلرهای خاص و ایجاد باند مناسب‌تر بین فیلر و ماتریکس اشاره کرد. فایبرها نیز به عنوان یکی از این

کامپوزیت رزین‌ها می‌شوند. تمامی فایبرهای مورد استفاده در تحقیق آنها به جزء فایبر پلی اتیلن Ribbond باعث افزایش ضریب الاستیسیته کامپوزیتها شده بودند.

در سال ۲۰۰۱ نیز، Ellakwa به بررسی تاثیر فایبرهای تقویت کننده بر خصوصیات خمشی چهار نوع کامپوزیت تجاری (Solidex, Herculite XRV, Belleglass HP, Artglass) (گروه A) و دو نوع کامپوزیت آزمایشی (گروه B و C) پرداخت. ترکیب کامپوزیتها آزمایشی با تغییر میزان فیلر (گروه B) و یا ترکیب شیمیایی ماتریکس (گروه C) و اثر آن روی میزان تقویت با فایبر بررسی شد.

نتایج نشان می‌داد که در گروه A بین انواع تجاری کامپوزیت اختلاف معنی‌داری وجود ندارد ($P > 0.05$) و همچنین نگهداری ۶ ماهه در آب هم تاثیر معنی‌داری بر استحکام خمشی سه نوع کامپوزیت تجاری ندارد ولی در کامپوزیت Artglass پس از ۶ ماه میزان استحکام خمشی بطور مشخصی کاهش می‌یابد. در گروه B اگر چه افزایش میزان فیلر باعث افزایش ضریب خمشی می‌شود ولی تاثیری در استحکام خمشی نداشت. در گروه C نیز تغییر ترکیب ماتریکس در ضریب خمشی موثر بوده ولی در استحکام خمشی تاثیری نداشت.

با توجه به اهمیت موضوع و لزوم دستیابی به نتایج کاربردی در این زمینه این تحقیق با هدف بررسی اثر Glass – Fiber بر استحکام خمشی کامپوزیت رزین‌ها صورت گرفت.

مواد و روشها

مطالعه به روش تجربی (Experimental) روی ۲۲ بلوک هم اندازه انجام شد. تکنیک مورد استفاده تهیه و مشاهده شکست نمونه‌ها بود. همچنین نمونه‌ها بصورت غیرتصادفی به دو گروه ۱۱ تایی تقسیم شدند.

کامپوزیت رزین مورد استفاده در این تحقیق LC-1000 محصول (Bays Water, Australia) بود که نوعی کامپوزیت

انواع مختلفی از فایبرها مانند: کربن، آرامید، Glass و پلی اتیلن برای تقویت کامپوزیتها مورد مطالعه قرار گرفته‌اند. همچنین خصوصیات فیزیکی کامپوزیتهاست تقویت شده با فایبر به نوع ماتریکس، نوع فایبر، توزیع فایبر، نسبت فایبر به ماتریکس، قطر و طول فایبر بستگی دارد^(۳). فایبر کامپوزیتها در پروتزهای ثابت، اسپلیت‌های پریودتال، پروتزهای متحرک، جایگزینی نواحی بین‌دانه‌ای بصورت مستقیم و Post استفاده می‌شوند^(۲).

اکثر مطالعات در مورد خصوصیات فیزیکی و مکانیکی فایبرها به صورت آزمایشگاهی با رزینهای اکریلی انجام گرفته و مطالعات در رابطه با استفاده توأم کامپوزیت و فایبر به طور عمده به صورت بالینی بوده است.

مطالعاتی که در این زمینه با انواع خاصی از فایبر انجام شده نتایج متناقضی را نشان داده‌اند^(۴) که از جمله آنها می‌توان به موارد زیر اشاره نمود:

در سال ۲۰۰۲، Ellakwa و همکاران در مطالعه‌ای به بررسی تأثیر ترکیب‌های باندینگ بر استحکام خمشی فایبرهای پلی اتیلنی تقویت کننده کامپوزیتها پرداختند^(۵). نتایج این تحقیق نشان داد که استفاده از سایلن قبل از باندینگ در فایبرهای پلی اتیلنی باعث کاهش استحکام خمشی می‌شود. همچنین در گروهی که تنها از کامپوزیت ساخته شده بود، شکستگی‌هایی بین فایبر و کامپوزیت وجود داشت.

Bae و همکاران (۲۰۰۱) در مطالعه‌ای که با هدف بررسی تأثیر فایبرهای تقویت کننده مختلف در استحکام خمشی و ضریب الاستیسیته کامپوزیت رزین‌ها انجام داد^(۶)، استحکام خمشی در نمونه‌های تقویت نشده ۹۶ GPa تا ۱۱۹ و در نمونه‌های تقویت شده را ۲۰۳ MPa تا ۳۸۶ گزارش نمود. همچنین ضریب الاستیسیته در نمونه‌های تقویت نشده ۶ GPa تا ۹ و در نمونه‌های تقویت شده ۹ GPa تا ۱۵ بدست آمد. نتایج این مطالعه نشان می‌دهد فایبرها باعث افزایش استحکام خمشی

نمونه ادامه پیدا کرد و در طرف دیگر نمونه نیز همین روش تابش بعد از برداشت اسلب انجام شد. در مرحله بعد نمونه‌ها از قالب خارج شده و اضافه آن با دیسک کاغذی زده شد. سپس ابعاد نمونه‌ها با کولیسی به دقت ۱/۰ mm اندازه گیری شدند. در صورت عدم تطابق با ابعاد مورد نظر با دیسک کاغذی، نمونه‌ها را تصحیح کرده تا ابعاد نمونه‌ها برابر $25 \times 6 \times 2$ mm شود. نمونه‌ها به مدت یک ماه (تا زمان انجام آزمایشات) در رطوبت ۱۰۰٪ نگهداری شدند. پس از آن نمونه‌ها با دستگاه Instron 1115 با سرعت اعمال نیرو ۱mm/min تحت آزمایش استحکام خمی سه نقطه‌ای قرار گرفتند. نمونه‌ها روی دو تکیه گاه به شکل منشور non-precious metal به طول ۶mm از جنس فلز قرار گرفتند. فاصله بین دو تکیه گاه ۲۰mm بود و نیرو از بالا به وسط نمونه‌ها وارد شد. نقاط قرار گیری تکیه گاه‌ها و اعمال نیرو روی هر نمونه مشخص شد تا فواصل سه نقطه در حین آزمایشات ثابت بماند. نیروی اعمال شده برای شکست هر نمونه روی نمودار ثبت و اندازه گیری شد. سپس استحکام خمی هر نمونه بر اساس فرمول زیر محاسبه شد.

$$\frac{3FL}{2bh^2} \quad \text{استحکام خمی} = (\text{MPa})$$

F = حداکثر نیرو - نیوتون

L = فاصله دو تکیه گاه - میلیمتر

b = پهنای نمونه - میلیمتر

h = ارتفاع نمونه - میلیمتر

در نهایت نتایج بدست آمده توسط آزمون آماری t-test مورد بررسی و قضایت آماری قرار گرفتند. همچنین به منظور بررسی و مشاهده تطابق فایبر با کامپوزیت، سطح شکسته شده نمونه‌ها با Stereomicroscope (Olympus SZX9, Japan) بررسی شد و توسط Digital Camera (JVC-TK-Cl380E, Nikon, Japan) با بزرگترین بزرگنمایی عکس تهیه شد.

خلفی، هیبرید، رادیواپک و لایت کیور بوده و ماتریکس مونومر آن (Multifunctional methacrylic ester ۲۰٪ وزنی) و فیلرهای آن غیرآلی (۸۰٪ وزنی) به ابعاد (۱-۵ μm) هستند. (Bays Water, Australia) SDI مورداستفاده، محصول باندینگ (PAAMA2 glass-fiber) مورد استفاده نیز Mezzovico, Polydentina SA fiber-splint (Switzerland) بود.

برای حذف یا به حداقل رساندن نقش متغیرهای مداخله گر مختلف در طول تحقیق ابعاد بلوک، شدت نور و زمان تابش نور برای نمونه‌ها یکسان در نظر گرفته شده و همچنین تمام فایپرها به یک میزان و به یک نوع باند آگشته شدند.

مکعب مستطیلی به ابعاد ۲mm × ۶ (عرض) × ۲۵ (ارتفاع) mm در ورقه تفلونی به ضخامت ۲mm تهیه و قالب تهیه شده روی یک نوار سلولوئیدی بر روی اسلب شیشه‌ای ثابت شد. در گروه اول قالب بطور کامل با کامپوزیت پر شده و در گروه دوم نیز بعد از پرکردن نصف ارتفاع قالب (۱mm)، یک لایه فایپر به طول ۲۵mm که به باندینگ آگشته شده بود قرار گرفت. سپس روی آن با کامپوزیت پر شد. در حین پرکردن قالب با کامپوزیت سعی بر تراکم بهتر کامپوزیت بود تا حباب و تخلخل در نمونه‌ها به حداقل برسد. پس از آن نوار سلولوئیدی دوم روی قالب پر شده قرار گرفته و اسلب شیشه‌ای دیگر روی نوار گذاشته شد. قالب و نوار سلولوئیدی بین دو اسلب تحت فشار قرار گرفتند تا اضافه ماده پس زده شود. پس از آن یکی از اسلب‌ها از روی نمونه‌ها برداشته و نمونه‌ها تحت تابش نور از ورای نوار سلولوئیدی (برطبق ISO 4049: 9000) قرار گرفتند. به این صورت که ابتدا مرکز هر نمونه به مدت ۴۰ ثانیه (براساس دستور کارخانه سازنده) تحت تابش قرار گرفت و سپس دو طرف مرکز نمونه تحت تابش قرار گرفتند. به این صورت اشعه تاییده شده بعدی نصف سطح تاییده شده قبل را تحت پوشش قرار داد و این روند تا هر دو انتهای یک طرف

میانگین و انحراف معیار استحکام خمشی در گروه شاهد $22/39 \pm 3/38$ و در گروه مورد $29/74 \pm 2/36$ بدست آمد. سپس میانگین استحکام خمشی دو گروه توسط آماره t test مورد قضاؤت آماری قرار گرفت که براساس نتایج بدست آمده دو گروه از نظر آماری تفاوت معنی‌داری نشان دادند(نمودار ۱) ($P<0/01$).

بحث

تحقیق حاضر نشان داد قرار دادن glass-fiber درون کامپوزیت باعث افزایش معنی‌دار استحکام خمشی کامپوزیت رزین‌ها در نمونه‌ها می‌شود($P<0/01$). نتایج این تحقیق با مطالعات زیر همخوانی دارد: Bae و همکاران (۲۰۰۱) با تحقیقی در زمینه تاثیر فایبرهای تقویت کننده در خصوصیات مکانیکی کامپوزیت‌ها نشان دادند که فایبرها باعث افزایش استحکام خمشی کامپوزیت رزین‌ها می‌شوند(۶).

Ellakwa (۲۰۰۱) به بررسی تاثیر فایبر پلی اتیلنی بر استحکام خمشی کامپوزیت‌ها پرداخته، گزارش کرد که استفاده از کامپوزیت‌های مختلف تأثیر معنی‌داری در استحکام خمشی کامپوزیت‌های تقویت شده با فایبر ندارد(۷).

Behr و همکاران (۲۰۰۱) در بررسی استحکام خمشی glass-fiber تقویت کننده دو نوع کامپوزیت با مراحل آماده‌سازی مختلف، همچنین بررسی تاثیر نگهداری نمونه‌ها در آب بر استحکام خمشی نشان دادند که استحکام خمشی با افزایش زمان نگهداری در آب بطور مشخصی کاهش یافته و نوع فایبر و روش آماده‌سازی نمونه‌ها در استحکام خمشی تأثیری نداشت(۸).

Stipho (۱۹۹۸) با بررسی تفاوت اثر درصدهای مختلف glass-fiber در استحکام خمشی، حداقل تغییر شکل و ضربه

یافته‌ها

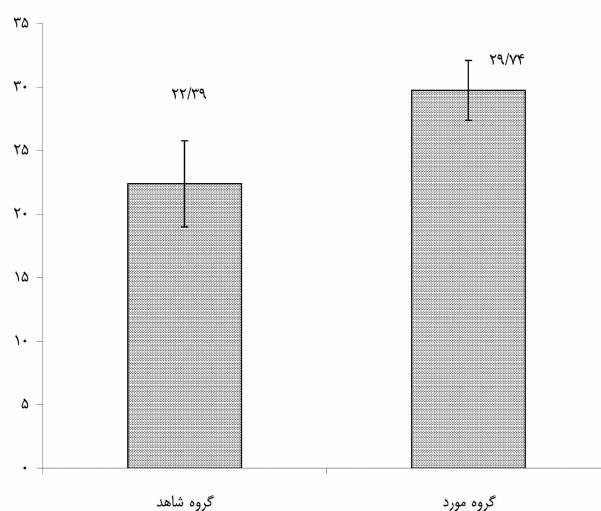
یافته‌های خام در دو گروه مورد آزمایش در جدول ۱ آمده‌اند.

جدول ۱- میزان استحکام خمشی در دو گروه مورد و شاهد

شماره نمونه	استحکام خمشی گروه شاهد (MPa)	استحکام خمشی گروه مورد (MPa)
۱	۱۷/۱۵	۲۴/۵۰
۲	۱۸/۳۸	۲۰/۸۳
۳	۲۴/۵۰	۳۱/۸۵
۴	۱۸/۳۸	۴۴/۱۰
۵	۲۵/۷۳	۳۰/۶۳
۶	۱۹/۶۰	۲۴/۵۰
۷	۲۲/۰۵	۲۰/۸۳
۸	۲۴/۵۰	۳۶/۷۵
۹	۲۵/۷۳	۳۳/۰۸
۱۰	۲۵/۷۳	۲۲/۰۵
۱۱	۲۴/۵۰	۳۷/۹۸

گروه شاهد: نمونه‌هایی که با کامپوزیت آماده شده‌اند.

گروه مورد: نمونه‌هایی که با یک لایه نوار glass-fiber درون کامپوزیت آماده شده‌اند.



نمودار ۱- استحکام خمشی در دو گروه

در بعضی نمونه‌ها فایبر از حالت کاملاً صاف خارج شده بود. علت آن دشوار بودن قرار دادن مستقیم فایبرها در رزین‌های دندانپزشکی است. زیرا قرار دادن و کنترل کردن فایبرهای آزاد در هنگام آغشته کردن به رزین مشکل بوده، به دقت زیادی برای جلوگیری از آلودگی و خرابی آنها نیاز دارد. البته فایبرهایی که در کارخانه تحت نفوذ رزین قرار گرفته و اخیراً وارد بازار شده‌اند این مشکل را ندارند. زیرا این فایبرها از قبل به رزین آغشته شده‌اند و احتیاجی به آغشته شدن به رزین در مراحل کاری ندارند. به این ترتیب wetting کاملتری نسبت به فایبرهای معمولی دارند و احتمالاً باند بهتر و تطابق کاملتری را با کامپوزیت ایجاد می‌کنند(۲).

از دلایل دیگر پایین بودن استحکام خمشی در این تحقیق نسبت به مطالعات دیگر می‌تواند استفاده از تکیه‌گاه‌های استوانه‌ای در مطالعات دیگر باشد که باعث افزایش استحکام خمشی در این مطالعات نسبت به استانداردهای ISO می‌شود. زیرا استفاده از تکیه‌گاه‌های منشوری (بر طبق ISO) باعث کمتر شدن استحکام خمشی نسبت به استفاده از تکیه‌گاه‌های استوانه‌ای می‌شود. در سال ۱۳۸۰ در تحقیقی که قاسمی و حکیم تحت عنوان بررسی اثر لیزر پالسی YAG: ND بر استحکام باند برشی کامپوزیت بر عاج (۱۱) انجام دادند از دستگاه Instron 1115 مورد استفاده در تحقیق حاضر، برای تعیین استحکام برشی نمونه‌ها استفاده کردند. نتایج بدست آمده در این تحقیق نیز نسبت به دیگر مطالعات مشابه از حد معمول پایین‌تر بود. بنابراین ممکن است پایین بودن اعداد گزارش شده با این دستگاه در دو تحقیق مختلف، نشان‌دهنده تنظیم نامناسب این دستگاه باشد.

نتیجه‌گیری

نتایج تحقیق نشان داد قرار داد glass-fiber درون کامپوزیت باعث افزایش در میزان استحکام خمشی کامپوزیت می‌شود.

الاستیسیتیه رزینهای اکریلی نشان داد که استفاده از glass-fiber به میزان ۱٪ بهترین نتیجه را در مورد استحکام خمشی و تغییر شکل به بار می‌آورد(۹).

گرچه نتایج این تحقیق با تحقیق دیگری از Ellakwa (۲۰۰۳) مبنی بر عدم ایجاد افزایش در استحکام خمشی بدبیال استفاده از Fiber متفاوت است که مقاومت در نوع Fiber و طریقه آغشته‌سازی و زمان لازم برای رویش می‌تواند از دلایل آن باشد(۱۰).

همچنین در تحقیقی که Kilfoil (۱۹۸۳) انجام داد کاوش استحکام خمشی به بدبیال افزایش میزان فایبرکربن درون کامپوزیت‌ها نشان داده شد که این اختلاف می‌تواند به دلیل روش خاص تهیه نمونه‌ها و عدم استفاده از روشی برای اتصال بهتر فایبرهای کربن به کامپوزیتها باشد(۴).

در طول تحقیق در نمونه‌های حاوی فایبر بعد از شکستن نمونه‌ها دو قطعه شکسته شده با فایبر بهم متصل باقی ماندند که از نظر کلینیکی مزیت محسوب می‌شود.

در روش مرسوم آزمون سه نقطه‌ای اعمال نیرو که خصوصیات استحکامی ماده با آن بررسی می‌شود، مشکل عدمه مواد سخت کاوش toughness است که باعث شکست مواد بر اساس ترک می‌شود. میزان toughness پایین در یک ماده می‌تواند به علت وجود سوراخ‌ها و ترک‌ها باشد که در مراحل کاری ایجاد شده باعث افزایش تمرکز استرس در این نقاط می‌شوند(۱). در این مطالعه اعداد گزارش شده استحکام خمشی از حد معمول پایین‌تر هستند. علت این امر می‌تواند عدم پلی‌مریزاسیون کافی نمونه‌ها به علت شدت ناکافی نور دستگاه storage light-cure یک ماهه، ترک و خلل نمونه‌ها به علت ابعاد نسبتاً بزرگ آنها و نیاز به گذاشتن لایه‌های زیاد کامپوزیت باشد. در بررسی سطح شکسته شده نمونه‌ها عدم تطابق کافی فایبر و کامپوزیت در برخی نمونه‌ها به چشم می‌خورد. همچنین

References

1. Rudo DN, Karbhari VM: Physical behaviours of fiber reinforcement as applied to tooth stabilization. Dent Clin North Am 1999;43:7-35.
2. Freilich MA, Meiers JC, Duncan JP, Goldberg AJ: Fiber-reinforced composites in clinical dentistry. 1st Ed. Quintessence Publishing Co Inc. 2000;Chap1:2.
3. Van Ramos JR, Runyan DA, Chirstensen LC: The effect of plasma-treated polyethylene fiber on the fracture strength of polymethyl methacrylate. J Prosthet Dent 1996;76:94-96.
4. Kilfoil BM, Hesby RA, Pelleu GB: The tensile strength of a composite resin reinforced with carbon fibers. J Prosthet Dent 1983;50:40-43.
5. Ellakwa AE, Shortall AC, Shehata MK, Marquis PM: Influence of bonding agent composition of flexural properties of an Ultra-High Molecular Weight Polyethylene Fiber-Reinforced Composite. Oper Dent 2002;27:184-91.
6. Bae JM, Kim KN, Hattori M, et al: The flexural properties of fiber-reinforced composite with light-polymerized polymer matrix. Int J Prosthodont 2001;14:33-9.
7. Ellakwa A, Shortall A, Shehata M, Marquis P: Influence of veneering composite composition on the efficacy of fiber-reinforced restorations (FRR). Oper Dent 2001;26:467-75.
8. Behr M, Rosentritt M, Lang R, Handel G: Flexural properties of fiber reinforced composite using a Vacuum / pressure or a manual adaptation manufacturing process. J Dent 2000;28:509-14.
9. Stipho HD: Effect of glass fiber reinforcement on some mechanical properties of autopolymerizing polymethylmethacrylate. J Prosthet Dent 1998;79:580-84.
10. Ellakwa A, Thomas GD, Shortall AC, Marquis PM, Burke FJ: Fracture resistance of fiber – reinforce4d composite crown restorations. Am J Dent 2003;16:375-80.

۱۱. حکیم - ن، قاسمی - ا: بررسی اثر لیزر پالسی ND:YAG بر استحکام باند برشی کامپوزیت بر عاج. پایان نامه دکترای دندانپزشکی، دانشکده دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی شهید بهشتی، سال تحصیلی ۱۳۸۰.