

## بررسی استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسن Emax با استفاده از روش های مختلف آماده سازی سطح سرامیک – مطالعه آزمایشگاهی

دکتر فاطمه معارف وند<sup>۱</sup>، دکتر شهریار جلالیان<sup>۲\*</sup>، دکتر فریبا بلوچ<sup>۱</sup>، دکتر محمد جواد خرازی فرد<sup>۳</sup>، دکتر امیرناصر ضیایی<sup>۴</sup>، دکتر شبنم پورحقانی<sup>۵</sup>

۱-دندانپزشک

۲-استادیار بخش ترمیمی دانشکده دندان پزشکی و عضو مرکز تحقیقات مواد دندانی دانشکده دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی آزاد اسلامی تهران

۳-عضو پروهشی مرکز تحقیقات دندان پزشکی، پژوهشکده دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی تهران

۴-عضو هیات علمی، گروه دندانپزشکی ترمیمی دانشکده دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی آزاد اسلامی تهران

۵-دستیار تخصصی بخش ترمیمی دانشکده دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی آزاد اسلامی تهران

وصول مقاله: ۱۴۰۱/۲/۱ اصلاح نهایی: ۱۴۰۱/۵/۷ پذیرش مقاله: ۱۴۰۱/۸/۲۷

### Evaluation the shear bond strength composite to Emax porcelain using different method of ceramic surface preparation ( in vitro)

Fatemeh Maarefvad, Shahriar Jalalian, Fariba Balouch, Mohammadjavad Kharazifard, Amir naser Ziaee, Shabnam Pourhaghani

1-Private Practice

2- Asistente Professor, Department Of Restorative Dentistry, Faculty Of Dentistry, Member Of Dental Material Research Center, Tehran Medical Science, Islamic Azad University, Tehran, Iran

3- Member Of Dental Research Center, Dentistry Research Institute, Tehran University Of Medical Science, Tehran, Iran

4- Member of the Faculty of Restorative Faculty of Dentistry, Islamic Azad University of Medical Sciences, Tehran

5-Postgraduate Student Of Restorative Dentistry, Department Of Restorative Dentistry, Faculty Of Dentistry, Tehran Medical Science, Islamic Azad University, Tehran, Iran

Received: July 2022

Accepted: October 2022

**Background and Aim:** The aim of this study was to investigate the shear bond strength of composite to Emax porcelain using different methods of ceramic surface preparation (in vitro).

**Material and Methods:** In this laboratory study, 36 porcelain disks were made and divided into four equal groups. The first group was prepared by sandblasting with 50 micron alumina particles, in the second group received porcelain level of 9.5% HF for 20 seconds. Group three was first sandblasted and then by HF 9.5% and the fourth group was first prepared by HF 9.5% and then by sandblasting and the same silane, bonding and composite were applied to 36 samples. Finally, their shear bond strength test was performed. The mean shear bond strength in MPa was analyzed by ANOVA ( $\alpha = 0.05$ ) and Tukey test. The fracture pattern of the samples was examined by stereomicroscope

**Results:** The highest mean shear bond strength of the groups was related to sandblast + etching with HF ( $38.52 \pm 6.19$  MPa), etching with HF + sandblast ( $26.8 \pm 3.58$  Mpa), etching with HF ( $23.28 \pm 4.03$  Mpa), respectively and the least strength was referred to sandblast ( $18.87 \pm 2.15$  Mpa). The shear bond strength of composite to Emax porcelain in sandblast group was lower than sandblast and etching with HF group ( $p < 0.001$ ) and etching with HF and sandblast group ( $p = 0.002$ ). This value was significantly higher in sandblast with HF compare to etching with HF group ( $p < 0.001$ ). The Maximum Failure in all groups was cohesive type.

**Conclusion:** The highest mean shear bond strength of the groups was related to sandblast + etching with HF etching with HF + sandblasting, etching with HF and sandblasting. The most common type of failure in all groups was Cohesive.

**Key words:** Shear bond strength, surface preparation, dental cerami

\*Corresponding Author: shahriar.jalalian@yahoo.com

J Res Dent Sci. 2023; 20(1): 1-8

**خلاصه:**

سابقه و هدف: این مطالعه با هدف بررسی استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسن Emax با استفاده از روش های مختلف آماده سازی سطح سرامیک بود.

مواد و روش ها: در این مطالعه آزمایشگاهی ۳۶ دیسک پرسنی ساخته و به چهار گروه شامل: آماده سازی با ۱-سندبلاست(ذرات آلومینای ۵۰ میکرونی)، ۲-۹.۵٪ HF، ۳- ابتدا سندبلاست و سپس توسط ۹.۵٪ HF و ۴- ابتدا توسط ۹.۵٪ HF و سپس توسط سندبلاست تقسیم شدند. بر روی تمامی نمونه ها عامل سایلن (Bisco.USA)، باندینگ (Scotch Bond Multipurpose, 3M USA) و کامپوزیت (Z250 3M USA) یکسان به کار رفت. در نهایت تست استحکام باند برشی آنها انجام شد. میانگین استحکام باند برشی بر حسب مگاپاسکال توسط ANOVA (a=0.05) و تست Tukey آنالیز شد. الگوی شکست نمونه ها با استریومیکروسکوپ بررسی شد.

یافته ها: بالاترین میزان استحکام باند برشی گروه ها به ترتیب مربوط به گروه های سندبلاست+اچ با  $(\text{HF}(\text{Mpa}) (38/52 \pm 6/19))$ ، اچ با HF +سندبلاست  $(\text{Mpa}) (23/28 \pm 4/03)$ ، اچ با  $(\text{Mpa}) (58 \pm 26/87)$  و کمترین استحکام سندبلاست  $(\text{Mpa}) (2/15 \pm 87/18)$  بود.  $(P < 0/001)$  میزان استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسن emax در گروه سندبلاست بطور معناداری پایین تر از گروه سندبلاست+اچ  $(P < 0/001)$  و اچ+سندبلاست  $(P = 0/002)$  بود. این میزان در گروه سندبلاست+اچ با HF بطور معناداری بالاتر از گروه اچ با HF بود  $(P < 0/001)$ . این میزان در گروه سندبلاست+اچ با HF بطور معناداری بالاتر از گروه اچ+سندبلاست بود  $(P < 0/001)$ . بیشترین نوع شکست در همه ی گروه ها از نوع کوهزویو بود.

نتیجه گیری: به نظر می رسد بالاترین میانگین استحکام باند برشی گروه ها به ترتیب مربوط به سندبلاست+اچ، اچ+سندبلاست، اچ و در نهایت سندبلاست بود. بیشترین نوع شکست در همه گروه ها از نوع کوهزویو بود.

کلمات کلیدی: استحکام باند برشی، آماده سازی سطح، سرامیک دندان

**مقدمه:**

با پرسن فلدسپاتی سنتی یا گلاس سرامیک های تقویت شده با لوسیت ایجاد می کند<sup>(۱)</sup>. اما شکستگی و سایش نیز ممکن است در این ترمیم ها رخ دهند<sup>(۳)</sup> از آنجا که به دلیل نیاز به پروسه های آزمایشگاهی نمی توان یک لایه جدید سرامیکی به طور مستقیم بر روی ناحیه شکستگی اضافه نمود<sup>(۴)</sup> و از طرف دیگر حذف ترمیم های سرامیکی شکسته ممکن است ساختار دندان را ضعیف نماید، تعمیر این ترمیم ها توسط باندینگ مستقیم کامپوزیت ها به سرامیک انجام می گیرد که دارای هزینه کم بوده و انجام آن آسان می باشد.<sup>(۵)</sup>

استحکام باند سرامیک ها به ترکیب شیمیایی آنها و روش های آماده سازی سطح آنها بستگی دارد.<sup>(۶)</sup> تحقیقات زیادی در زمینه آماده سازی های سطحی مختلف سرامیک مانند استفاده از فرز الماسی، اسید اچینگ با هیدروفلوریکی اسید فسفریک، ایر ابریژن (که باعث به هم پیوستن مکانیکی می شود) با یا بدون مواد اتصال دهنده سایلن و سیستمهای ادهزیو (که باعث تقویت پیوند شیمیایی با کامپوزیت ترمیم می شود) انجام شده

ترمیم های سرامیکی دارای مشکلاتی از قبیل پریدگی، ترک خوردگی هستند که می توانند منجر به شکست احتمالی ترمیم شود و به شکنندگی و نقایص داخلی آنها نسبت داده می شود. نیروهای وارد بر آنها اهمیت فراوان دارد که بسته به نوع و جنس سرامیک متفاوت است. مشکل موجود در سیستم های تمام سرامیک، عدم وجود استحکام کافی جهت مقابله با نیروهای وارد بر آنهاست، که این مسئله موجب شکستن رستوریشن های هرچند زیبا می شود.<sup>(۱)</sup> با این وجود ترمیم های تمام سرامیک به دلیل زیست سازگاری مطلوب و زیبایی شناسی مطلوب محبوبیت بیشتری یافته اند. امروزه می توانند جایگزین مناسبی برای رستوریشن های سرامیک متصل به فلز باشند.

لیتیوم دی سیلیکات یکی از محبوب ترین سرامیک های دندان است که زیبایی و استحکام ساختار طبیعی دندان را تقلید می کند. ۷۰٪ فاز کریستالی این ماده گلاس سرامیک منحصر به فرد، نور را از بین می برد و تقویت ساختاری فوق العاده ای را ارائه می دهد و مقاومت خمشی بیشتری نسبت به نمونه مرتبط

سپس نمونه ها به صورت تصادفی به چهار گروه استفاده از HF، سند بلاست و یا ترکیب این دو تقسیم شدند.

گروه ها شامل:

۱- آماده سازی سطح توسط سند بلاست

۲- آماده سازی سطح توسط اسید هیدروفلوریک ۹/۵ درصد (HF):شاهد

۳- آماده سازی سطح ابتدا توسط سند بلاست و سپس توسط HF

۴- آماده سازی سطح ابتدا توسط HF و سپس سند بلاست

### ب - روش آماده سازی سطح

۱- اسید هیدروفلوریک

سطح سمباده زده شده، دو گروه از چهار گروه توسط محلول اسید هیدروفلوریک ۹/۵ درصد (Porcelain Etchant Gel, Bisco, Schaumburg, IL, USA) به مدت ۲۰ ثانیه اچ

شد<sup>(۶)</sup> و سپس ۳۰ ثانیه زیر آب شسته و با اسپری هوا به مدت ۳۰ ثانیه خشک شد<sup>(۹)</sup>

۲- سند بلاست

سطح نمونه ها با دستگاه سند بلاست داخل دهانی (Microsandblaster, Dento-Prop Ronvig, Denmark) با ذرات اکسید آلومینای ۵۰ میکرونی (Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)، به مدت ۲۰ ثانیه از فاصله ثابت ۱۰ میلی متر با فشار ۳ bar و زاویه ۹۰ درجه نازل دستگاه در حرکتی چرخشی سند بلاست شدند<sup>(۳)</sup>. (جهت برقراری فاصله ثابت برای تمام نمونه ها، آنها در لوله پلاستیکی شفاف قرار گرفتند که قطر آن هماهنگ با قطر نمونه و ارتفاع آن شامل ۳ میلی متر فضا جهت قرارگیری ضخامت نمونه پرسنی و ۱۰ میلی متر فاصله لازم برای سند بلاست بود<sup>(۶)</sup>.)

پس از آنکلیه نمونه ها به هدف تمیزی سطح از کلیه نمک های باقیمانده به وسیله اسید فسفریک ۳۷ (condac37,FGM % (Dental Products, Joinville, SC, Brazil) به مدت ۳۰ ثانیه

شسته و سپس بطور کامل خشک شدند<sup>(۶)</sup>.

۳- سایلن

در ادامه، ناحیه مورد نظر، ایزوله شده و دو قسمت سایلن (Bis-Silane Parts A&B, Bisco, Schaumburg, IL, USA)، یک محلول اتانول بیس) با نسبت ۱:۱ مخلوط میشود،

است، که گاه نتایج ضدو نقیضی داشته است.<sup>(۷)</sup> استفاده ترکیب سند بلاست و اچینگ با هیدروفلوریک اسید، علی الخصوص بر روی لیتیوم دی سیلیکات Emax، هنوز روشی کاملاً استاندارد وجود ندارد. مطالعه حاضر با هدف بررسی استحکام باند برشی تعمیر کامپوزیت به پرسنل Emax با استفاده از روش های مختلف آماده سازی سطح سرامیک در دانشکده دندانپزشکی آزاد اسلامی در سال تحصیلی ۹۸\_۹۹ انجام گرفت.

### مواد و روش ها:

تحقیق به صورت مطالعه تجربی و آزمایشگاهی انجام شد. این مطالعه با کد اخلاق IR.IAU.DENTAL.REC.1399.242 ثبت گردید. حجم نمونه براساس نتایج مطالعه Whash و همکاران<sup>(۷)</sup> و با استفاده از گزینه ی One Way ANOVA Power analyzing نرم افزار SPSS با در نظر گرفتن  $\alpha = 0/05$  و  $\beta = 0/2$  و انحراف معیار متوسط برابر ۲۸/۱ افکت سائز برابر ۰/۷۲ حداقل حجم نمونه مورد نیاز برای هر کدام از چهار گروه مطالعه برابر ۹ بود که جمعا ۳۶ دیسک در نظر گرفته شد که هر دیسک به صورت تصادفی به یکی از چهار گروه تعیین شده اختصاص یافت.

ابتدا ۳۶ عدد سرامیک لیتیم دی سیلیکات اینگات e.max (Ivoclar Vivadent Liechtenstein) AG shade A3 به قطر mm6 و ضخامت mm3 با ابعاد و شرایط یکسان ساخته شد.<sup>(۶)</sup>

مراحل انجام کار:

### الف - پاک سازی سطوح

به منظور استاندارد سازی سطح، در تمامی گروه ها سطوح تمامی نمونه ها به ترتیب توسط کاغذهای سیلیکون کارباید (Mounted stone, American Dent-All Inc, Glendale, CA USA) grit 600، 800 و ۱۲۰۰ در شرایط مرطوب (زیر شیر آب) با کاربرد هر یک به مدت ۱۵ ثانیه و با فشار یکسان دست ساینده شدند<sup>(۸)</sup>. سپس نمونه ها به مدت ۳ دقیقه در آب مقطر به روش اولتراسونیک تمیز شدند.

نیوتن تقسیم بر مساحت ناحیه باند شده که مساحت سطح باند شونده ۳ میلی متر بود) ثبت شد.

### تعیین الگوی شکست:

الگوی شکست تمام نمونه ها توسط استریومیکروسکوپ (leica Microsystems, Wetzler, Germany)

با بزرگنمایی 40 مشاهده شد و شکست ها به گروه های ادهزیو، کوهزیو، میکس (ادهزیو - کوهزیو) تقسیم شد. که کوهزیو می تواند در سرامیک یا کامپوزیت باشد<sup>(۶)</sup>.

شکست ادهزیو: زمانی که شکست بین سرامیک و کامپوزیت رخ دهد.

شکست کوهزیو: زمانی که شکست داخل سرامیک یا کامپوزیت رخ دهد.

شکست میکس: زمانی که ترکیبی از شکست ادهزیو و کوهزیو رخ دهد.

برای تجزیه و تحلیل داده ها از نرم افزار SPSS ورژن ۲۶ استفاده شد. از آزمون Shapiro-Wilk test برای تعیین نرمالیتی داده ها استفاده شد. برای ارزیابی میزان استحکام باند برشی بین گروه ها از آنالیز واریانس یک طرفه (ANOVA) و تست Tukey استفاده گردید ( $p < 0.001$ ).

### یافته ها:

بالاترین میانگین استحکام باند برشی گروه ها به ترتیب مربوط به گروه های (سندبلاست+اچ با HF)، (اچ با HF+سندبلاست)، اچ با HF و در نهایت سندبلاست بود. براساس آزمون ANOVA میانگین استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسن emax در روش های مختلف آماده سازی سطح سرامیک اختلاف معناداری داشت ( $P < 0.001$ ) (جدول ۱).

جدول ۱- مقادیر استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسن emax

P value*	بر حسب مگاپاسکال به تفکیک گروه های مورد مطالعه	
	میانگین ± SD (مگاپاسکال)	استحکام باند گروه (n)
0.001 <	۳۸.۵۲ ± ۶.۱۹	سندبلاست+اچ با HF (n=۹)
	۲۶.۸۷ ± ۳.۵۸	اچ با HF+سندبلاست (n=۹)
	۲۳.۲۸ ± ۴.۰۳	اچ با HF (n=۹)
	۱۸.۸۷ ± ۲.۱۵	سندبلاست (n=۹)

حداقل ۱۰ دقیقه صبر کرده و سپس در سطح تمامی نمونه ها ، یک لایه به مدت ۳۰ ثانیه توسط میکرو براش اغشته شد.<sup>(۶)</sup>

۴-ادهزیو

سپس بطری سوم ادهزیو (Scotch bond multipurpose 3M USA) با استفاده از میکروبراش روی سطح اعمال شده و به مدت ۲۰ ثانیه توسط دستگاه لایت کیور (starlight LED (pro, Mectron, Italy) با شدت 2600 mw/cm) با فاصله یک میلی متر از سطح نمونه کیور شدند، شدت دستگاه لایت کیوراز قبل با دستگاه رادیومتر سنجیده شد.<sup>(۶، ۱۰)</sup>

### ج-پروسه آماده سازی سطح

برای آماده سازی قطعه کامپوزیتی و مواد پلاستیکی لوله های سرم با قطر ۳ میلی متر به ارتفاع ۶ میلی متر برش داده شد<sup>(۶)</sup> و بر روی سطح آماده شده ی سرامیکی قرار داده شد. سپس داخل آن کامپوزیت (Z2503M (ESPE, USA) به صورت لایه های ۲ میلی متر گذاشته شد. هر لایه ۴۰ ثانیه توسط لایت کیور

starlight pro, Mectron, Italy با شدت 2600 mw/cm با فاصله یک میلی متر از سطح لوله های سرم (با توجه به اینکه ضخامت پلاستیک لوله پلاستیکی در تمام قسمت ها یکسان است ، بنابراین دستگاه لایت کیور در نزدیک ترین فاصله ممکن قرار میگیرد که از سطح کامپوزیت یک میلی متر است) کیور شد و دوباره نمونه ها به مدت ۲۰ ثانیه کیور شدند.<sup>(۱۰)</sup>

پس از آن نمونه ها در مولدهایی با رزین اکریل خودپخت ساخت کارخانه آکروپارس مانت شدند. سپس هر کدام از نمونه ها درون جایگاه خود در دستگاه تست یونیورسال (ZwickRoell Z050, Germany) ثابت شدند به گونه ای که تیغهی دستگاه در محل اینترفیس به صورت عمود بر محور طولی نمونه ها وارد شد و تا زمانی که شکست اتفاق بیافتد ادامه داشت. سرعت cross head دستگاه یک میلی متر در دقیقه بود<sup>(۶)</sup>. با مشاهده اولین شکست باند کامپوزیت به پرسن استحکام باند برشی مربوطه بر حسب MPa (نیرو به

## بحث:

متداولترین روشهای آماده سازی سطحی سرامیک شامل اچ با اسید هیدروفلوریک، *airborne particle abrasion* با اکسید آلومینا یا ذرات سیلیکا، ساینپا ترکیبی از برخی روش های فوق است. با این حال، باید توجه داشت که اسید هیدروفلوریک اثرات خطرناکی بر روی بافت نرم دارد.<sup>(۱۱)</sup> مزیت استفاده از استحکام باند برشی نسبت به سایر روشهای استحکام باند این است که نمونه قبل از آزمایش فقط با حذف مولد *pre stressed* می شود با این حال استفاده از مولد برای قرار دادن کامپازیت می تواند منجر به ایجاد نقص و مقادیر مختلف تنش هنگام بارگذاری برشی شود همچنین برای سرامیک *corrosive* بود و باعث کاهش استحکام خمشی آن می شود. سندنابلست باعث کاهش استحکام خمشی پرسنل نمی شود. سندنابلست با ایجاد خشونت سطحی، انرژی سطحی سطح سرامیک را بالا برده و سرامیک را آماده پذیرش ماده آلی میکند. در حقیقت مکانسیم اثر مشابه اسید هیدروفلوریک دارد ولی اسید با حل کردن مواد معدنی این کار را انجام می دهد.<sup>(۶)</sup> این مطالعه با هدف بررسی استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسنل *Emax* با استفاده از روشهای مختلف آماده سازی سطح سرامیک انجام گرفت.

با در نظر گرفتن محدودیت ها و سایر شرایط، نتایج این مطالعه نشان داد که بالاترین میزان استحکام باند برشی سرامیک لیتیوم دی سیلیکات *Emax* در گروه ها به ترتیب مربوط ترکیب سندنابلست+اچ با HF، اچ با HF+سندنابلست، اچ با HF و در نهایت سندنابلست بود. با توجه به نتایج الگوی شکست نمونه ها که حاکی از تخریب سطحی عمیق تر هست، پس بنابراین استحکام باند بالاتر زمانی است که ابتدا سندنابلست و سپس اچ را انجام می دهیم.

نتایج استحکام باند در مطالعات مختلف قابل مقایسه نمی باشد زیرا ارقام استحکام باند یک ماده خاص می تواند به سبب تفاوت در سوبسترای باندینگ، آماده سازی نمونه، محیطهای ذخیره سازی و روش بارگذاری به میزان زیادی متفاوت باشد. البته استاندارد بسیار کمی در میان مطالعات لابراتواری وجود دارد.

بر اساس آزمون *Tukey*، میانگین استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسنل *emax* در گروه سندنابلست بطور معناداری پایین تر از گروه های سندنابلست+اچ با HF ( $P < 0.001$ ) و اچ با HF+سندنابلست ( $P = 0.002$ ) بود. این میزان در گروه سندنابلست+اچ با HF بطور معناداری بالاتر از گروه اچ با HF بود ( $P < 0.001$ ) و همچنین این میزان در گروه سندنابلست+اچ با HF بطور معناداری بالاتر از گروه اچ با HF+سندنابلست بود ( $P < 0.001$ ). بین دو گروه سندنابلست و اچ با HF ( $P = 0.144$ ) و گروه های اچ با HF با HF+سندنابلست ( $P = 0.297$ ) تفاوت معناداری مشاهده نشد.

جدول ۲- مقایسه دوبه دوی استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسنل *emax* با استفاده از روش های مختلف آماده سازی سطح سرامیک

گروه ها	± میانگین SD (مگا پاسکال)	± میانگین SD (مگا پاسکال)	p value
اچ با HF	۲۳.۲۸±۴.۰۳		۰/۱۴۴
سندنابلست+اچ با HF	۲۸.۵۲±۶.۱۹		<۰/۰۰۱
اچ با HF+سندنابلست	۲۶/۸۷±۳/۵۸		۰/۰۰۲
سندنابلست+اچ با HF	۳۸/۵۲±۶/۱۹		<۰/۰۰۱
اچ با HF+سندنابلست	۲۶/۸۷±۳/۵۸		۰/۲۹۷
سندنابلست+اچ با HF	۲۶/۸۷±۳/۵۸		<۰/۰۰۱
اچ با HF+سندنابلست	۱۹.۵۲±۶.۲۸		<۰/۰۰۱

بررسی الگوی شکست نمونه های تست شده با استریومیکروسکوپ با بزرگنمایی ۴۰ نشان داد که بیشترین نوع شکست در همه ی گروه ها از نوع کوهزیو بود، به طوری که در گروه سوم در تمام نمونه ها شکست از نوع کوهزیو بود. در گروه اول (سندنابلست) شکست در ۴ نمونه از نوع ادهزیو و در ۵ نمونه دیگر از نوع میکس، در گروه دوم (اچ با HF) شکست در ۴ نمونه از نوع کوهزیو و در ۴ نمونه دیگر از نوع میکس و در ۱ نمونه از نوع ادهزیو بود و در گروه سوم و چهارم هیچ شکستی از نوع ادهزیو نداشتیم.

بطورمعناداری بالاتر از گروه های از سندبلاست، اچ با HF و اچ با HF+ سندبلاست بود. در مطالعه Kupiec و همکاران و Garboza CS و همکاران بیشترین استحکام باند در گروهی دیده شد که آماده سازی با airabrasion همراه با کاربرد HF انجام شده بود که همراستا با مطالعه حاضر بود<sup>(۱۵، ۲)</sup> مشابه با مطالعه حاضر، Valian و همکاران نیز گزارش کردند که در پرسن فلدسپاتیک سطوحی که ابتدا با سندبلاست و سپس اچ با HF آماده سازی شده بودند دارای تخریب عمیق تر بودند اما در گروهی که ابتدا اچ با HF و سپس سندبلاست انجام شده بود بی نظمی با همگنی کمتر مشاهده شد<sup>(۶)</sup>.

نتایج مطالعه Huang و همکاران نیز حاکی از استحکام باند میکروتنسیل بالای کامپوزیت به سرامیک لیتیوم دی سیلیکات پس از آماده سازی با سندبلاست+اچ با HF و سایلن بود که بالاتر از گروه سندبلاست به تنهایی بود.<sup>(۵)</sup> نتایج مطالعه کنونی نیز همراستا با مطالعات فوق، لزوم استفاده از سندبلاست در ابتدا و سپس اچ را برای ایجاد تخلخل های عمیق تر و همگن را ثبات کرد، زیرا چنانچه ابتدا از اچ و سپس از سندبلاست استفاده کنیم بی نظمی با همگنی کمتری ایجاد خواهد شد. نتایج این مطالعه نشان داد که میزان استحکام باند برشی بین دو گروه سندبلاست و اچ با HF تفاوت معناداری ندارد و این دو گروه دارای استحکام باند مشابهی بودند.

مشابه با مطالعه حاضر، Ersu و همکاران گزارش کردند که تفاوت معناداری بین استحکام باند در روش های آماده سازی با سندبلاست و اچ با اسید HF در سرامیک glass-infiltrated alumina وجود ندارد<sup>(۱۶)</sup>. در مطالعه امین صالحی و همکاران نیز استحکام باند برشی پرسن فلدسپاتیک بین دو گروه سندبلاست و اچ با HF تفاوت معناداری با یکدیگر نداشتند<sup>(۱۲)</sup> که همراستا با این مطالعه بود. Melo و همکاران نیز دریافتند که تفاوت معناداری بین استحکام باند میکروتنسیل در روش های آماده سازی با پوشش tribochemical silica و اچ با اسید HF در سرامیک فلدسپاتیک وجود ندارد.<sup>(۱۳)</sup> Menezes و همکاران نیز در سرامیک های ۳ ماتریکس شیشه ای (IPS, Empress2) بالاترین استحکام باند ریزبرشی در

بنابراین مقایسه نتایج حاصل از مطالعات مختلف نیازمند دقت بسیار می باشد<sup>(۱۲)</sup>.

Silanization پیوند شیمیایی سرامیک به مواد ترمیم کننده را افزایش می دهد. گروه silanol از باندهای سایلن به ماتریس vitreous سرامیک است.

همچنین، گروه های organofunctional آن به ماتریکس آلی رزین اعمال شده پس از آن باند می شوند<sup>(۱۱)</sup>. از طرف دیگر، به نظر می رسد اتصال به بسترهای سرامیکی وابسته به وجود سیلیکا در سطوح آنها باشد که میل زیادی به عوامل سیلان دارند. از آنجا که لایه سیلیکا به خوبی در سطح سرامیک ترکیب شده است، کاربرد سایلن باند رزین را افزایش می دهد<sup>(۱۳)</sup>. به همین علت در مطالعه حاضر سطح تمامی نمونه به سایلن اغشته شدند.

Neis و همکاران دریافتند که در سرامیک های لیتیوم دی سیلیکات اچ با HF بالاترین میانگین استحکام باند میکروتنسیل را ایجاد می کند. با توجه به محتوای کم نسبت vitreous در سرامیک های لیتیوم دی سیلیکات به نظر می رسد که آماده سازی شیمیایی برای نفوذ و از بین بردن فاز vitreous و ایجاد بی نظمی در سطح، بسیار کارآمد است.<sup>(۳)</sup> همکاران گزارش کردند که اچ با HF باعث افزایش معنادار میزان استحکام باند برشی سرامیک ونیر CAD/CAM می شود<sup>(۹)</sup>.

Shiu و همکاران بالاترین استحکام باند برشی سمان رزینی به پرسن فلدسپاتیک را در آماده سازی با HF و نیز در گروه سایش یافته با آلومینا یافتند. در گروه ترکیب آماده سازی با HF و آلومینا استحکام باند متوسطی حاصل شد. آنها همچنین همراستا با مطالعه حاضر از سایلن در تمامی گروه ها استفاده کرده بودند اما هیچ گونه ترموسایکلینگ یا Aging مصنوعی انجام نداده بودند<sup>(۱۴)</sup>. به نظر می رسد، علت تفاوت این مطالعه با مطالعه کنونی پارامترهای مختلف روش های آماده سازی سطح و تفاوت در نوع سرامیک می باشد.

نتایج این مطالعه نشان داد که میانگین استحکام باند برشی کامپوزیت به پرسن emax در گروه سندبلاست+اچ با HF

بطور معنا داری پایین تر از گروه های سند بلاست بعلاوه اچ و اچ بعلاوه سندبلاست بود. این میزان در گروه سندبلاست بعلاوه اچ بالاتر از بقیه گروه ها بود. بین گروه اول و دوم (سندبلاست و اچ) و دو گروه سوم و چهارم (اچ و اچ بعلاوه سندبلاست تفاوت معنی داری مشاهده نشد.

بیشترین نوع شکست در همه گروه ها از نوع کوهزیو بود. بطوری که در گروه سوم در تمام نمونه ها شکست از نوع کوهزیو بود.

نتایج الگوی شکست نمونه ها نیز حاکی از تخرس سطحی عمیق تر و استحکام باند بالاتر هنگامی است که ابتدا سندبلاست و سپس اچ انجام می دهیم.

گروه های اچ با HF و آماده سازی با آلومینای میکرونی از فاصله ۴ میلی متر را مشاهده کردند و تفاوت معناداری بین این دو گروه دیده نشد.<sup>(۱۷)</sup> یافته های این محققان مشابه با مطالعه حاضر بود.

در مطالعه Valian و همکاران تصاویر SEM حاکی از این بود که زبری سطح ناشی از سندبلاست زمانی که ابتدا سندبلاست و سپس اچ انجام می شود، به ویژه در فشارهای بالاتر و دوره های طولانی تر بیشتر از موارد استفاده از اسید HF است.<sup>(۴)</sup> گرچه در مطالعه کنونی الگوی توپوگرافی سطحی بررسی نشد اما نتایج SEM در مطالعه Valian و همکاران همراستا با نتایج استحکام باند در مطالعه ی کنونی است

روشهای مختلفی برای ارزیابی استحکام باند وجود دارد مانند تست برشی و کششی.

تست باند برشی متداولترین روش ارزیابی است اما اغلب الگوی شکست از نوع کوهزیو در توده سوبسترا نسبت به شکست در اینترفیس ایجاد می کند که منجر به توزیع استرس پیچیده ای در طی آزمایش شده و سبب خطا در تفسیر اطلاعات می شود.<sup>(۱۲)</sup>

بررسی الگوی شکست نمونه ها ی تست شده با استریومیکروسکوپ با بزرگنمایی 40 نشان داد که بیشترین نوع شکست در همه ی گروه ها از نوع کوهزیو بود. در مطالعه امین Amin Salehi و همکاران نیز بیشترین شکست پرسن پس از آماده سازی توسط سندبلاست از نوع کوهزیو بودند.<sup>(۱۲)</sup> در مطالعه Huang و همکاران نیز اکثر شکست های سرامیک دی لیتیوم سیلیکات کوهزیو و برخی نیز ادهزیو بود.<sup>(۵)</sup>

تمام سیستم هایی که برای اتصال شیمیایی یا مکانیکی استفاده می شود نیاز به حداقل ده مگاپاسکال استحکام باند برای تجویز در کلینیک دارند.<sup>(۱۲)</sup> تمامی گروه ها در مطالعه کنونی دارای استحکام باند بالاتر از این میزان بودند.

نتیجه گیری: به نظر می رسد بالاترین میانگین استحکام باند برشی گروه ها به ترتیب مربوط به سندبلاست+اچ، اچ+سندبلاست، اچ و در نهایت سندبلاست بود. بیشترین نوع شکست در همه گروه ها از نوع کوهزیو بود. میانگین استحکام باند برشی کامپازیت به پرسن Emax در گروه سندبلاست

**References:**

1. Poorzamani M, Motamedosanyeh V, SeyedAlizadeh S, Kouhkan S. Effect of Acidulated Phosphate Fluoride (APF) etching duration on the shear bond strength between a Lithium Disilicate-based Glass Ceramic and Composite Resin. *J Res Dent Sci* 2015;12(1):16-20.
2. Garboza CS, Berger SB, Guiraldo RD, Fugolin APP, Gonini-Júnior A, Moura SK, et al. Influence of surface treatments and adhesive systems on lithium disilicate microshear bond strength. *Brazil Dent J* 2016;27(4):458-62.
3. Neis CA, Albuquerque NLG, Albuquerque IdS, Gomes EA, Souza-Filho CBd, Feitosa VP, et al. Surface treatments for repair of feldspathic, leucite- and lithium disilicate-reinforced glass ceramics using composite resin. *Brazil Dent J* 2015;26(2):152-5.
4. Özcan M, Volpato CÂM. Technical and clinical procedures for intra-oral repair of fixed dental prostheses. *Italian J Dent Med* 2017;2(2):69-73.
5. Huang BR, Wang XY, Gao XJ. Effects of different surface treatments on ceramic repairs with composite. *Chin J Dent Res* 2013;16(2):111-7.
6. Valian A, Moravej-Salehi E. Surface treatment of feldspathic porcelain: scanning electron microscopy analysis. *J Adv Prosthodont* 2014;6(5):387-94.
7. Wahsh MM, Ghallab OH. Influence of different surface treatments on microshear bond strength of repair resin composite to two CAD/CAM esthetic restorative materials. *Tanta Dent J* 2015;12(3):178-84.
8. Ozcan M, Valandro LF, Amaral R, Leite F, Bottino MA. Bond strength durability of a resin composite on a reinforced ceramic using various repair systems. *Dent Mater* 2009;25(12):1477-83.
9. Ataol AS, Ergun G. Repair bond strength of resin composite to bilayer dental ceramics. *J Adv Prosthodont* 2018;10(2):101-12.
10. Hilton T, Ferracane JL, Broome J. *Summitt's Fundamentals of Operative Dentistry: A Contemporary Approach, Fourth Edition*. 4 ed: Quintessence Publishing Company; 2013. p:
11. Haneda IG, de Almeida-Junior AA, Fonseca RG, Adabo GL. Intraoral repair in metal-ceramic prostheses: a clinical report. *Revista de Odontologia da Universidade Cidade de São Paulo* 2017;21(3):282-7.
12. Amin Salehi E, Heshmat H, Moravej Salehi E, Kharazifard M. In vitro evaluation of the effect of different sandblasting times on the bond strength of feldspathic porcelain to composite resin. *J Islam Dent Assoc* 2013;25(1):22-30.
13. Melo RMD, Valandro LF, Bottino MA. Microtensile bond strength of a repair composite to leucite-reinforced feldspathic ceramic. *Brazil Dent J* 2007;18(4):314-9.
14. Shiu P, De Souza-Zaroni WC, Eduardo Cde P, Youssef MN. Effect of feldspathic ceramic surface treatments on bond strength to resin cement. *Photomed Laser Surg* 2007;25(4):291-6.
15. Kupiec KA, Wuertz KM, Barkmeier WW, Wilwerding TM. Evaluation of porcelain surface treatments and agents for composite-to-porcelain repair. *J Prosthet Dent* 1996;76(2):119-24.
16. Ersu B, Yuzugullu B, Ruya Yazici A, Canay S. Surface roughness and bond strengths of glass-infiltrated alumina-ceramics prepared using various surface treatments. *J Dent* 2009;37(11):848-56.
17. de Menezes FCH, Borges GA, Valentino TA, de Menezes Oliveira MAH, Turssi CP, Correr-Sobrinho L. Effect of surface treatment and storage on the bond strength of different ceramic systems. *Brazil J Oral Sci* 2009;8(3):119-23.