

ارزیابی آسیب به مینای دندان به دنبال استفاده از دو گونه ادهزیو و پلایر دی باندینگ: یک بررسی استریومیکروسکوپی

پریسا صالحی*، حمیدرضا پاکشیر*، علی نورافشان**، نوید ناصری***

* دانشیار گروه ارتودنسی، دانشکده‌ی دندانپزشکی و عضو مرکز تحقیقات ارتودنسی، دانشگاه علوم پزشکی و خدمات بهداشتی درمانی شیراز
 ** دانشیار گروه علوم تشریح، دانشکده‌ی پزشکی، دانشگاه علوم پزشکی و خدمات بهداشتی درمانی شیراز
 *** ارتودنسیست

چکیده

بیان مساله: برداشتن براکت پس از پایان درمان ارتودنسی، دارای توانایی زیاد در ایجاد آسیب به مینای دندان به ویژه ترک های مینایی است. بنابراین، بررسی عوامل اثر گذار بر میزان آسیب، مانند گونه‌ی ابزار مورد استفاده برای برداشتن براکت و ادهزیو مورد استفاده در باندینگ براکت ها ضروری است.

هدف: هدف از این بررسی ارزیابی و مقایسه‌ی شمار و تغییرات طول ترک های مینایی پیش و پس از برداشتن براکت با دو

ابزار گوناگون در دندان های باند شده با دو گونه ادهزیو به وسیله‌ی بررسی استریومیکروسکوپی سطح مینا بود.

مواد و روش: در این بررسی مداخله‌ای که در محیط آزمایشگاهی انجام گرفت، شمار ۱۲۰ دندان پره مولر کشیده شده به شیوه‌ی تصادفی در چهار گروه ۳۰ تایی جا گرفتند. براکت های فلزی استاندارد اج وایز با استفاده از کامپوزیت دو خمیری (Concise) در گروه های ۱ و ۲ و تک خمیری (Unite) در گروه های ۳ و ۴، به دندان ها باند شدند. برداشتن براکت در گروه های ۱ و ۳ به وسیله‌ی پلایر LODI و در گروه های ۲ و ۴، به کمک پلایر دنتاروم، انجام شد. پس از برداشتن براکت، ارزیابی استریومیکروسکوپی و مقایسه‌ی تغییرات در شمار و طول ترک های مینایی پیش از باندینگ و پس از برداشتن براکت ها انجام گرفت. واکاوی داده ها، با استفاده از نرم افزار آماری SPSS و آزمون های ویلکاکسون و مان ویتنی انجام شد. **یافته ها:** در مقایسه‌ی شمار و مجموع طول ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت، هر چهار گروه تفاوت آماری معنادار ($p < 0.001$) نشان دادند. بیشترین افزایش در شمار و طول ترک های مینایی تازه در گروه ۴ بود، که در شمار ترک ها با هر سه گروه دیگر و در طول ترک ها با گروه های ۱ و ۲ تفاوت آماری معنی دار داشت ($p < 0.05$).

نتیجه گیری: به طور کلی، فرایند برداشتن براکت باعث آسیب های مینایی شده و اعمال نیروی برشی به وسیله‌ی پلایر دی باندینگ دنتاروم به ویژه همراه با کامپوزیت Unite (گروه ۴)، باعث افزایش آسیب وارده به مینای دندان گردید.

واژگان کلیدی: برداشتن براکت، ترک مینایی، پلایر دی باندینگ دنتاروم، LODI، ادهزیو Concise، ادهزیو Unite

تاریخ پذیرش مقاله: ۸۶/۹/۱۱

تاریخ دریافت مقاله: ۸۵/۱۱/۲۳

مجله دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی شیراز ۱۳۸۶؛ دوره‌ی هشتم، شماره‌ی چهار: صفحه‌ی ۲۳ تا ۳۵

نویسنده‌ی مسول مکاتبات: حمیدرضا پاکشیر. شیراز- خیابان قصردشت- دانشکده‌ی دندانپزشکی دانشگاه علوم پزشکی شیراز- گروه ارتودنسی- تلفن: ۰۷۱۱-۶۲۶۳۱۹۳-۴. پست الکترونیک: salehi_pa@yahoo.com

درآمد

گر چه در ارتودنسی نوین باندینگ مستقیم براکت به دندان از برتری های زیاد برخوردار است، اما همچنان بررسی های بی شمار نیز، درباره ی مواد باندینگ، روش ها و ابزار برداشتن براکت، که با برخورداری از توان بالای باند و آسانی در جدا کردن براکت از دندان، کمترین آسیب را به مینای دندان در فرایند برداشتن وارد کند، در حال انجام است. فرایندهای باندینگ و دی باندینگ براکت ها در پایان درمان ارتودنسی، باعث از دست رفتن ۳۰ تا ۴۰ μm از سطح مینا می شود^(۱، ۲). فرایند برداشتن براکت، خود دارای توانایی بالایی در ایجاد آسیب به مینا و حتی پالپ دندان است و این امر تا اندازه ای به محل شکست باند در فرایند برداشتن بستگی دارد^(۳).

روش های برداشتن براکت، که سطح تمیزی از مینا را ایجاد می کنند، احتمال ایجاد آسیب و شکستگی های آن را افزایش می دهند. آسیب های مینایی نیز، بیشتر برگشت ناپذیر بوده و به صورت ایجاد ترک های مینایی و شکستگی، ورقه شدن مینا و یا حتی، شکستگی کاسپ دندان بروز می نماید^(۴، ۵، ۶). اما زمانی که، بقایای ادهزیو بر روی مینا برجای می ماند، به روش های پایانی برای پاک کردن سطح مینا نیاز است و این روش ها، خود خطر آسیب به مینا را به صورت ایجاد خراشیدگی، شیار و گود شدن سطح مینا افزایش می دهد^(۳، ۴). بنابراین، برداشتن براکت ها از روی دندان، به گونه ای، که آسیبی به دندان و بیمار نرسد، به اندازه ی جایگذاری آن اهمیت دارد^(۷).

روش جدا کردن براکت و گونه ی پلایر دی باندینگ نقشی مهم در ایجاد ترک های مینایی دارند. وجود ترک بر روی مینای دندان گاهی می تواند همراه با درد شدید به هنگام جویدن باشد، در حالی که، بیمار به مشخص کردن دندان مورد نظر قادر نیست. افزون بر این، تغییرات رنگ مینا و گاهی حتی، آسیب های پالپ نیز، به دنبال ایجاد ترک بر روی مینا مشاهده می گردد^(۸). نتایج

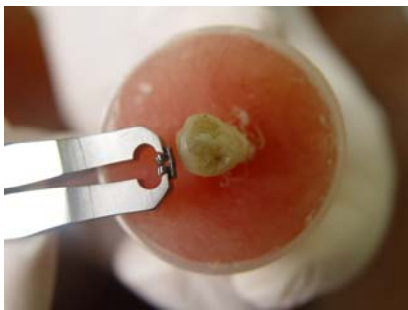
بررسی های پیشین درباره ی آسیب های وارده به مینا به دنبال کاربرد روش ها و ابزار گوناگون برداشتن براکت، نشان داده است، که پلایر LODI با اعمال نیروی کششی (Tensile) و پلایر جدا کننده ی براکت با اعمال نیروی برشی (shear-peel) با فشردن وینگ های براکت، باعث ایجاد آسیب های کمتر شده، در حالی که کاتر لیگاتور (ligature cutter) با اعمال نیروی shear در قاعده ی براکت، پلایرهای جدا کننده ی براکت و پلایر هو (How) و یا وینگارت (Weingart) با اعمال فشار در قاعده ی براکت، باعث آسیب های بیشتر به مینای دندان شده اند^(۱۱). عامل مهم دیگر در آسیب های ناشی از برداشتن براکت ها، گونه ی ماده ی به کار رفته در باندینگ براکت هاست^(۱۱)، که تاکنون کمتر به بررسی نقش گونه ی رزین پرداخته شده است و بررسی های پیشین نیز، نتایجی متفاوت را در این باره گزارش کرده اند^(۹، ۱۱، ۱۲، ۱۳)، که این امر خود نشانه ی لزوم بررسی در این زمینه است.

بنابراین، با توجه به نقش و اثر رزین به کار رفته برای باندینگ و روش های گوناگون برداشتن براکت در میزان آسیب های سطح مینا، این بررسی برای مقایسه ی اثر دو پلایر گوناگون برداشتن براکت (پلایر LODI با اعمال نیروی کششی و پلایر دی باندینگ دنتاروم با عمل فشردن وینگ های براکت (squeezing) و اعمال نیروی برشی) در شرایط استفاده از دو گونه کامپوزیت Concise و Unite، طراحی گردید.

مواد و روش

در این بررسی آزمایشگاهی، از مجموع ۱۵۸ دندان پره مولر نخست کشیده شده، شمار ۱۲۰ دندان از بیماران با دامنه ی سنی بین ۱۳ تا ۱۸ سال، با ویژگی های زیر برگزیده شدند: شکل کالبدی طبیعی و سلامت مینای دندان شامل: نبود پوسیدگی و یا پرکردگی دندان (Intact enamel)، نبود ترک های سراسری در طول تاج،

در گروه های ۱ و ۳، براکت ها به وسیله ی پلایر Lift Off Debonding Instrument (LODI) ساخت شرکت 3M- Unitek (شماره ی 761-444) و با اعمال نیروی کششی (نگاره ی ۱) و در گروه های ۲ و ۴، به وسیله ی پلایر Bracket Removing ساخت شرکت Dentaaurum (شماره ی 00-349-003)، با اعمال نیرو و با فشردن وینگ های براکت و تغییر شکل قاعده ی آن (نگاره ی ۲)، همه به وسیله ی یک نفر برداشته شدند.



نگاره ی ۱: اعمال نیروی کششی به وسیله ی پلایر LODI در فرآیند برداشتن براکت



نگاره ی ۲: اعمال نیروی برشی به وسیله ی پلایر دیباندینگ دنتاروم در فرآیند برداشتن براکت با فشردن وینگ های براکت و *distortion* یا تغییر شکل قاعده ی آن

بنابراین، چهار گروه با مشخصات زیر، بررسی شدند:

گروه ۱: کامپوزیت Concise- پلایر LODI

گروه ۲: کامپوزیت Concise- پلایر دی باندینگ

دنتاروم

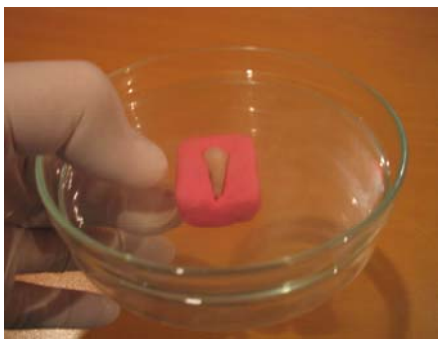
نبود شکستگی یا پریدگی مینا، مشاهده نکردن فلوروسیس و نبود درمان پیشین با عوامل شیمیایی، مانند پر اکسید هیدروژن (H₂O₂). نمونه ها به روش تصادفی در چهار گروه ۳۰ تایی جا گرفتند.

دندان های کشیده شده، با آب شسته شده و برای گندزدایی شدن، ۲۴ ساعت در محلول ۰/۱ درصد تیمول (Thymol) گذاشته شده و پس از آن، تا آغاز بررسی برای جلوگیری از کاهش آب، به مدت دو ماه در محلول نرمال سیلین و در دمای اتاق نگهداری شدند. برای جلوگیری از رشد باکتری، هفته ای یکبار محلول نرمال سیلین عوض می شد.

مراحل باندینگ و دی باندینگ

همه ی دندان ها در یک پایه ی آکریلی ثابت شده و پس از پرداخت کردن سطح دندان، به مدت ۱۰ ثانیه به وسیله ی هندپیس با سرعت کم (low speed) و رابریک پروفیلاکسی و پامیس، مراحل باندینگ براکت های استاندارد اج وایز ۰/۱۸ [شرکت 3M- Unitek با طرح Dyna-lock (شماره ی 403-018)]، برپایه ی دستور کارخانه ی سازنده ی دو گونه ادهزیو مورد استفاده، بر روی همه ی دندان ها انجام گرفت و سپس افزوده های کامپوزیت هم به وسیله ی یک سوند نوک تیز از پیرامون براکت برداشته شد. در گروه های ۱ و ۲، از کامپوزیت خود سفت شونده دو خمیری Concise (3M-Unitek (Monrovia-Calif, 001-196)، و در گروه های ۳ و ۴، از کامپوزیت خود سفت شونده تک خمیری نومیکس (No-mix) و یونایت (Unite) (3M-Unitek Monrovia- Calif, 012-712)، استفاده شد.

برای سخت شدن کامپوزیت، دندانها به مدت یک ساعت در هوای اتاق قرار گرفتند. پس از این مدت، دوباره دندان ها به محیط مرطوب (نرمال سیلین) منتقل شدند. عمل برداشتن براکت پس از ۴۸ ساعت آغاز شد.



نگاره ی ۴: اعمال فشار بر دندان به وسیله ی پلیت دوم و موازی شدن سطح باکال با افق

برای دیدن ترک‌ها و مسیر آنها در زیر میکروسکوپ همزمان با تابش نور (fiber illuminator, Nikon Japan, Model: CFI 230, AC: 230 V, 1.0 A 50/60 Hz) با زاویه ی ۴۵ درجه و با توجه به این که، اگر ترک و پرتو نور در یک راستا بودند، ترک دیده نمی شد، هردندان حول نقطه ی مرکزی سطح باکال به میزان ۳۶۰ درجه چرخانده شده تا شمار و طول ترک ها بهتر ارزیابی گردند.

با کمک خط کش درجه بندی ویژه ی اندازه گیری موجود بر روی لنز، طول ترکها اندازه گیری دقیق شد و با مقیاس میکرون محاسبه گردید و سپس، به میلی متر تبدیل گشت. همچنین، با کمک نرم افزار استریولوژی موجود، به نام stereolith (version 1)^(۱۸)، طول هر ترک محاسبه شد. با توجه به این که، در بررسی آغازین، میان دو روش اندازه گیری (خط کش درجه بندی بر روی لنز عدسی چشمی میکروسکوپ و نرم افزار استریولوژی) هیچ تفاوتی دیده نشد، بنابراین برای همه ی نمونه ها روش نخست به کار برده شد.

طرح ساختاری سطح باکال دندان ها و ترک های مینایی موجود و جا، راستا و طول آنها بر روی کاغذ و به وسیله ی یک مشاهده گر ثبت گردید. به هر یک از ترکها، شماره ای ویژه داده شد. این کار، در مرحله ی دوم، یعنی پس از برداشتن براکت هم به وسیله ی همان مشاهده گر

گروه ۳: کامپوزیت Unite- پلایر LODI

گروه ۴: کامپوزیت Unite- پلایر دی باندینگ

دنتاروم.

برداشتن افزوده های کامپوزیت و پرداخت سطح مینا، با استفاده از هندپیس سرعت پایین با سرعتی در حدود ۳۰,۰۰۰ دور در دقیقه (rpm)، همراه با خنک کننده ی آب انجام گرفت^(۵، ۱۰، ۱۳-۱۶). به این منظور، از فرز تنگستن کارباید (Tungsten-Carbide) (TC)، به شماره ی (00-603-123) ساخت شرکت دنتاروم استفاده شد.

بررسی میکروسکوپی

در هر سه مرحله ی بررسی، شامل انتخاب نمونه ها و تعیین دقیق شمار و طول ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت. از استریومیکروسکوپ مدل Nikon SNZ 1000 Japan با بزرگنمایی ۳۸ برابر استفاده شد. برای ثابت نگاه داشتن فاصله ی سطح باکال همه ی دندان ها از عدسی شیئی میکروسکوپ و موازی شدن این سطح با افق، از یک جفت صفحه ی (plate) آزمایشگاهی و خمیر مجسمه سازی استفاده شد و به این گونه، یکسان سازی دقیق برای همه ی دندان ها از لحاظ بزرگنمایی انجام گرفت (نگاره های ۳ و ۴).



نگاره ی ۳: پلیت (plate) آزمایشگاهی و دندان قرار گرفته در خمیر مجسمه سازی

تکرار شد و شمار و طول ترک ها با همان روش شماره گذاری مرحله پیشین، برای مقایسه ثبت گردید. همه ی نمونه ها به وسیله ی یک مشاهده گر ثانوی نیز، بررسی شده و از مقادیر متفاوت به دست آمده به وسیله ی دو مشاهده گر، که تنها ۰/۸ درصد کل موارد بود، میانگین گرفته شد. پس از برداشتن براکت، دوباره همه ی دندان ها برای بررسی دقیق به وسیله ی استریومیکروسکوپ مشاهده شدند و مقدار پایانی افزایش شمار ترک های مینایی و اختلاف طول آنها مشخص و به وسیله ی یک مشاهده گر ثانوی تایید گردید.

آزمون های آماری به کار رفته در بررسی

برای بررسی درون گروهی نمونه ها، درباره ی تفاوت شمار ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت در هر گروه از آزمون ویلکاکسون استفاده شد. برای مقایسه ی شمار ترک های مینایی موجود در مرحله ی پیش از باندینگ در میان هر چهار گروه و نیز، برای مقایسه ی اثرات ناشی از برداشتن براکت بر روی شمار ترک های مینایی در میان هر چهار گروه (با توجه به تفاوت شمار ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت)، از آزمون مان-ویتنی (Mann-Whitney) استفاده شد.

برای بررسی و مقایسه ی درون گروهی تفاوت مجموع طول ترک های مینایی هر گروه در پیش و پس از برداشتن براکت از آزمون واریانس یک سویه (One-way ANOVA) بهره گرفته شد.

برای مقایسه ی مجموع طول ترک های مینایی در مرحله ی پیش از برداشتن براکت در هر چهار گروه از آزمون واکاوی واریانس یک سویه (One-way ANOVA) و Post Hoc test (Tukey HSD) استفاده شد. تغییرات

مجموع طول ترک های مینایی دندان، حاصل از تفاضل مجموع طول ترک های مینایی پس از برداشتن و پیش از باندینگ، در هر چهار گروه، از راه آزمون واکاوی واریانس دو سویه (Two-way ANOVA) ارزیابی شد. سطح معنادار بودن داده های آزمون در $p < 0/001$ در نظر گرفته شد.

یافته ها

هر چهار گروه از دیدگاه شمار و مجموع طول ترک های مینایی در پیش از باندینگ، اختلاف آماری معنادار نداشتند. نتایج این بررسی نشان دهنده ی وجود تفاوت آماری معنادار ($p < 0/001$) در شمار ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت در هر چهار گروه بود (جدول ۱ و نمودار ۱). همچنین، بیشترین افزایش در شمار ترک های تازه ی مینایی در گروه ۴ (شامل کامپوزیت Unite و پلایر دی باندینگ دنتاروم) مشاهده شد و تنها تفاوت این گروه با سه گروه دیگر، در پیوند با این معیار معنادار بود ($p < 0/05$) (جدول ۲). گروه های ۱ و ۳ کمترین افزایش را در شمار ترک های مینایی نشان داده و گروه ۲ در میانه جا قرار داشت.

مقایسه ی مجموع طول ترک های مینایی در پیش و پس برداشتن براکت در هر چهار گروه نیز، نشان دهنده ی وجود تفاوت آماری معنادار در هر چهار گروه بود ($p < 0/001$) (جدول ۳). اختلاف گروه ۴ با گروه های ۱ و ۲ در افزایش طول ترک های مینایی از نظر آماری معنادار بود ($p < 0/05$) اما میان دیگر گروه ها اختلافی در پیوند با این معیار دیده نشد (جدول ۴). همچنین، در گروه ۴ مجموع طول بیشتری از ترک های مینایی نسبت به گروه ۳ مشاهده گشت که از نظر آماری معنادار نبود (جدول ۴ و نمودار ۲).

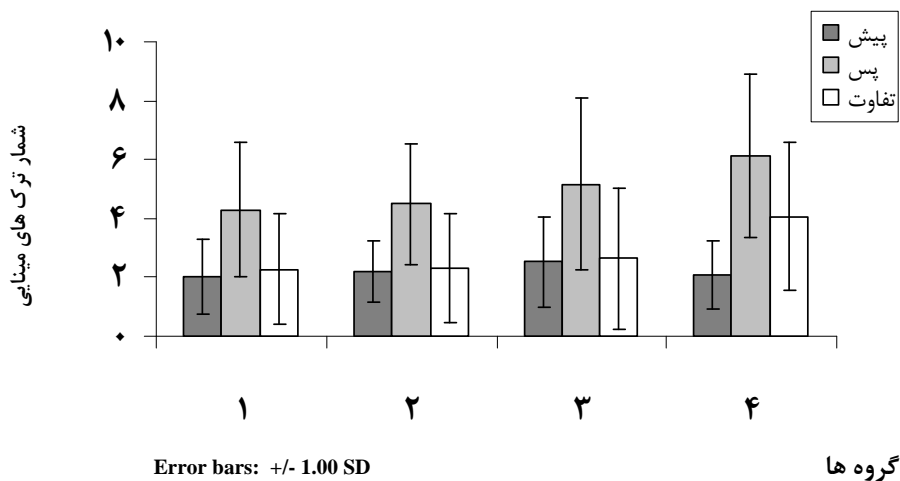
جدول ۱: میانگین، انحراف معیار و میانه ی شمار ترک های مینایی و تفاوت آنها در مراحل پیش و پس از برداشتن براکت در گروه های مورد بررسی (شمار = ۳۰)

گروه	شاخص آماری	شمار ترک های مینایی پیش از برداشتن براکت	شمار ترک های مینایی پس از برداشتن براکت	تفاوت شمار ترک های مینایی	ارزش P
۱	میانگین	۲/۰۳	۴/۳۰	۲/۲۷	<۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۱/۲۷	۲/۳۰	۱/۸۷	
	میانه	۲/۰۰	۴/۰۰	۲/۰۰	
۲	میانگین	۲/۱۷	۴/۴۸	۲/۳۱	<۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۱/۰۴	۲/۰۶	۱/۸۳	
	میانه	۲/۰۰	۵/۰۰	۳/۰۰	
۳	میانگین	۲/۵۲	۵/۱۷	۲/۶۵	<۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۱/۵۴	۲/۹۲	۲/۳۹	
	میانه	۲/۰۰	۴/۰۰	۲/۰۰	
۴	میانگین	۲/۰۷	۶/۱۴	۴/۰۷	<۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۱/۱۵	۲/۷۷	۲/۵۰	
	میانه	۲/۰۰	۶/۰۰	۴/۰۰	

بسیار چشمگیر و معنادار:***

گروه ۳: کامپوزیت Unite و پلایر LODI
گروه ۴: کامپوزیت Unite و پلایر دنتاروم

گروه ۱: کامپوزیت Concise و پلایر LODI
گروه ۲: کامپوزیت Concise و پلایر دنتاروم



نمودار ۱: میانگین شمار و تفاوت ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت در چهار گروه مورد بررسی

جدول ۴: مقایسه ی افزایش شمار ترک های مینایی سطح باکال دندان پس از برداشتن براکت و ارزش P در چهار گروه مورد بررسی (شمار = ۳۰)

گروه	میانگین رتبه ها (mean rank)	میانگین ترک های مینایی ایجاد شده	ارزش P
۱	۲۹/۵۳	۲	۰/۸۲۹
۲	۳۰/۴۸	۳	
۱	۲۹/۱۳	۲	۰/۶۸۹
۳	۳۰/۹۰	۲	
۱	۲۳/۳۷	۲	۰/۰۰۴**
۴	۳۶/۰۷	۴	
۲	۲۸/۸۳	۳	۰/۷۵۸
۳	۳۰/۱۷	۲	
۲	۲۳/۵۲	۳	۰/۰۱**
۴	۳۴/۶۸	۴	
۳	۲۴/۲۱	۲	۰/۰۲۵*
۴	۳۳/۹۶	۴	

بسیار معنادار: **

معنادار: *

گروه ۳: کامپوزیت Unite و پلایر LODI

گروه ۴: کامپوزیت Unite و پلایر دنتاروم

گروه ۱: کامپوزیت Concise و پلایر LODI

گروه ۲: کامپوزیت Concise و پلایر دنتاروم

جدول ۳: میزان افزایش طول (میانگین و انحراف معیار) ترک های مینایی و تفاوت آنها در پیش و پس از برداشتن براکت در چهار گروه مورد بررسی (شمار = ۳۰)

گروه	شاخص آماری	مجموع طول ترک های مینایی پیش از برداشتن براکت (میلی متر)	مجموع طول ترک های مینایی پس از برداشتن براکت (میلی متر)	تفاوت طول ترک های مینایی (میلی متر)	ارزش P
۱	میانگین	۳/۵۴	۱۰/۶۵	۷/۱۱	۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۲/۲۲	۵/۳۹	۴/۶۴	
۲	میانگین	۴/۵۰	۱۱/۵۳	۷/۰۲	۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۲/۵۰	۶/۲۵	۵/۴۵	
۳	میانگین	۴/۸۸	۱۳/۷۹	۸/۹۰	۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۳/۲۴	۷/۰۶	۵/۹۶	
۴	میانگین	۳/۳۹	۱۳/۷۲	۱۰/۳۲	۰/۰۰۱***
	انحراف معیار	۱/۸۳	۷/۴۳	۶/۹۵	

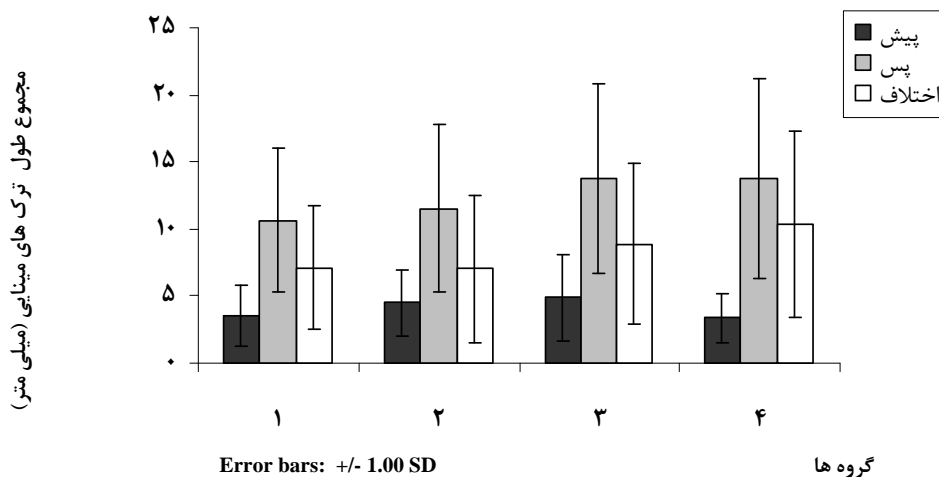
بسیار چشمگیر و معنادار: ***

گروه ۳: کامپوزیت Unite و پلایر LODI

گروه ۴: کامپوزیت Unite و پلایر دنتاروم

گروه ۱: کامپوزیت Concise و پلایر LODI

گروه ۲: کامپوزیت Concise و پلایر دنتاروم



نمودار ۲: میانگین مجموع طول ترک های مینایی در پیش و پس از برداشتن براکت و میانگین افزایش مجموع طول ترک های مینایی در چهار گروه مورد بررسی

جدول ۴: افزایش مجموع طول ترک های مینایی برپایه ی میلی متر و مقایسه در میان چهار گروه مورد بررسی (شمار= ۳۰)

گروه ها	میانگین	انحراف معیار	ارزش p
۱	۷/۱۱	۴/۶۴	۰/۹۵۷
۲	۷/۰۲	۵/۴۵	۰/۲۳۶
۳	۸/۹۰	۴/۶۴	۰/۲۳۶
۱	۷/۱۱	۴/۶۴	۰/۰۳۷*
۴	۱۰/۳۲	۶/۹۵	۰/۰۳۷*
۲	۷/۰۲	۵/۴۵	۰/۲۱۹
۳	۸/۹۰	۵/۹۶	۰/۲۱۹
۲	۷/۰۲	۵/۴۵	۰/۰۳۴*
۴	۱۰/۳۲	۶/۹۵	۰/۰۳۴*
۳	۸/۹۰	۵/۹۶	۰/۳۵۷
۴	۱۰/۳۲	۶/۹۵	۰/۳۵۷

معنادار: *

گروه ۳: کامپوزیت Unite و پلایر LODI و پلایر دنتاروم و کامپوزیت Unite و پلایر دنتاروم

گروه ۱: کامپوزیت Concise و پلایر LODI و پلایر دنتاروم و کامپوزیت Concise و پلایر دنتاروم

براکت، در گروه های حاصل از ترکیب کامپوزیت های Concise و Unite با پلایرهای LODI و پلایر دی باندینگ دنتاروم مقایسه گردید.

بحث
در این بررسی شمار و مجموع طول ترک های مینایی سطح باکال در پیش از باندینگ و پس از برداشتن

نتایج این بررسی نشان داد، که به دنبال فرایند برداشتن براکت، هم شمار ترک های مینایی و هم طول آنها در هر چهار گروه مورد بررسی، به گونه ای معنادار افزایش یافت، ولی گروه ۴ (کامپوزیت Unite و پلایر دی باندینگ دنتاروم) بیشترین مقدار افزایش را، هم در شمار و هم در طول ترک های مینایی با تفاوت آماری معنادار نسبت به گروه های دیگر نشان داد.

از آنجا که، شکنندگی مینا تا اندازه ای به سن بیمار وابسته است و همراه با پدیده ی سالمندی، محتوای آلی و غیر آلی (به ویژه فلوراید) سطح مینا تغییراتی می کند، بنابراین، از دندان های کشیده شده ی بیماران جوان، که استعداد به شکستگی مینا و یا ایجاد ترک های مینایی به هنگام کشیدن دندان در آنها کمتر است، استفاده شد^(۱۹). به این منظور، پایین ترین دامنه ی سنی بیماران ارتودنسی ثابت نیازمند به کشیدن دندان های پره مولر، یعنی بیماران ۱۳ تا ۱۸ ساله انتخاب شد.

در این بررسی از دو گونه کامپوزیت خود سفت شونده استفاده شد. کامپوزیت Unite از گونه ی No-mix و کامپوزیت Concise از گونه ی دو خمیری مرسوم بود. این انتخاب برپایه ی آمار گرفته شده از شرکت ها و نمایندگی های عرضه و فروش فرآورده های ارتودنسی در ایران انجام شد. برپایه ی یک بررسی مقدماتی، مشخص شد که در جامعه ی ارتودنتیست های ایران، میزان استفاده از کامپوزیت های خود سفت شونده به مراتب بیشتر از کامپوزیت های نوری است. گرچه با در نظر داشتن این موضوع، که در بیشتر بررسی های سال های اخیر در گستره ی جهان در این زمینه، از کامپوزیت های نوری استفاده شده است، اما برای هر چه کاربردی تر شدن نتایج این بررسی در جامعه ی ایران، تصمیم گرفته شد، که دو گونه کامپوزیت از انواع خود سفت شونده انتخاب شود. به این ترتیب، از انواع نومیکس، کامپوزیت Unite انتخاب شد، که هم از استقبال خوب از سوی

همکاران برخوردار است و هم برپایه ی دیدگاه ویلمز (Willems) و همکاران^(۲۰)، در میان ادهزیوهای No-mix، این ادهزیو قوی ترین پیوند را ایجاد می کند. از انواع گوناگون دو خمیری نیز، کامپوزیت Concise، که برای سال ها، به عنوان بهترین کامپوزیت در ارتودنسی و standard goal در سطح جهان معرفی شده بود، انتخاب گردید^(۹).

دلیل انتخاب دو گونه پلایر LODI با اعمال نیروی کششی و پلایر دی باندینگ دنتاروم با روش فشردن وینگ ها و اعمال نیروی برشی^(۹-۱۱ و ۲۱)، بررسی های پیشین انجام شده در این زمینه است، که این دو وسیله و دو روش اعمال نیرو را در فرایند برداشتن براکت، ایمن تر و مطمئن تر از دیگر روش ها و ابزار برداشتن براکت معرفی کرده اند.

در بررسی های گذشته^(۲۲-۲۴) برای مشاهده ی ترک های مینایی و اندازه گیری طول آنها، دندان را در یک سمت در زیر میکروسکوپ ثابت نگه داشته و از یک سو، منبع نوری به دندان تابانده می شد. در این بررسی، با مقایسه ی روش چرخاندن دندان حول نقطه ی مرکزی سطح باکال، با روش ثابت نگه داشتن دندان، مشخص شد که شماری از ترک های مینایی و یا امتداد برخی از آنها، تنها در زمانی قابل دیدن است، که دندان در جای خود ثابت نباشد، چرا که، ترک های مینایی در زمانی به طور دقیق قابل دیدن هستند، که راستای پرتو نور بر راستای ترک عمود باشد. بنابراین، با چرخاندن دندان این امکان به همه ی ترک های موجود بر سطح دندان، که ممکن است در جهات گوناگون قرار گرفته باشند، داده می شود، که نسبت به پرتو نور، عمود واقع شده و به طور دقیق اندازه گیری شوند. حتی، طول دقیق ترک های مینایی، که کاملاً در یک مسیر مستقیم قرار ندارند (به صورت خط شکسته یا منحنی هستند) نیز، با چرخاندن دندان حول نقطه ی مرکزی سطح باکال به دست می آید. در

شکست در حد فاصل براکت- ادهزیو، بهترین پلایر و کاتر لیگاتور را به دلیل ایجاد شکست در حد فاصل مینا- ادهزیو، ویرانگرترین پلایر از دیدگاه آسیب به مینا معرفی کردند. بیشارا (Bishara) و همکاران^(۲۶) نیز، شکست در حد فاصل مینا- ادهزیو را عامل آسیب به مینا معرفی کردند.

نبود اختلاف آماری در افزایش شمار و طول ترک های مینایی در میان گروه های ۱ و ۲ و مشاهده ی اختلاف در همین معیارها در میان گروه های ۳ و ۴، نشان دهنده ی نقش آشکار و موثر گونه ی رزین استفاده شده (Unite) در ایجاد ترک های تازه ی مینایی و یا افزایش طول آنهاست. با وجودی که، پلایر دی باندینگ دنتاروم نسبت به پلایر LODI باعث ایجاد شماری بیشتر از ترک های مینایی در گروه ۲ نسبت به گروه ۱ شده است، ولی این اختلاف از نظر آماری معنادار نبوده است. حال آن که، همین پلایر همراه با ادهزیو Unite یک اختلاف آماری معنادار را در میان گروه های ۳ و ۴ ایجاد کرده است. از سوی دیگر مقایسه ی جداگانه ی گروه های ۱ و ۳ و نیز، گروه های ۲ و ۴، نشان می دهد، با وجود آن که، ادهزیو Unite در مقایسه با Concise باعث افزایش بیشتر در شمار ترک های مینایی شده است، ولی این اختلاف تنها زمانی معنادار است، که این ادهزیو همراه با پلایر دی باندینگ دنتاروم مورد استفاده قرار گیرد.

بررسی مقدار افزایش طول ترک های مینایی هم نشان داد، که استفاده ی همزمان ادهزیو Unite و پلایر دی باندینگ دنتاروم بیشترین افزایش را در طول ترک های مینایی ایجاد کرده است. بنابراین، برای کاهش آسیب های وارده به مینا، پیشنهاد می شود تا در صورت استفاده از ادهزیو Unite در فرایند باندینگ، از اعمال نیروی برشی خودداری کرده و از پلایر دی باندینگ دنتاروم استفاده نگردد، ولی درباره ی ادهزیو Concise، چنین حساسیتی درباره ی شیوه ی اعمال نیرو و گونه ی

حالی که، با ثابت نگه داشتن دندان، آن بخش از ترک مینایی قابل دیدن و اندازه گیری است، که کاملاً مستقیم و عمود بر پرتو نور باشد و راستای آن پنهان می ماند.

بنابراین، در بررسی کنونی همه ی دندان ها در مراحل پیش و پس از برداشتن براکت، به میزان ۳۶۰ درجه ی حول نقطه مرکزی سطح باکال چرخانده و ارزیابی دقیق در مشاهده و اندازه گیری ترک های مینایی انجام گرفت، که می تواند به عنوان یک برتری در روش بررسی نسبت به بررسی های پیشین به شمار آید.

در بررسی های محدود ترکیب نقش گونه ی ادهزیو و روش برداشتن براکت بر آسیب های وارده به مینا ارزیابی شده است^(۱۰، ۱۱ و ۲۵). ولی هیچیک از آنها، به بررسی شمار ترک های مینایی تازه ایجاد شده و یا تغییر طول آنها نپرداخته، بلکه نتایج بیشتر از راه بررسی مقدار ARI و یا رده بندی سطح مینا برپایه ی میزان زبری و ناصافی (roughness) آن تفسیر شده است. برای نمونه، در بررسی هاوول (Howell) و ویکز (Weekes)^(۲۵) از سه گونه رزین System 1 (lightly filled), Concise (heavy filled) و Superbond Orthomite (unfilled) استفاده شد. هر چند گروه دارای System 1، سطح قابل قبول تری از مینا را همراه با خراش های ظریف و پراکنده نسبت به گروه Concise و پنج گروه Superbond ایجاد کرد، ولی گونه ی این ترکیبات باندینگ، اثری چشمگیر و معنادار بر کیفیت سطح مینای پرداخت شده، نداشت.

بنت (Bennette) و همکاران^(۶) بر این باورند، که با شکست در سطح ادهزیو- براکت، آسیب های مینایی به حداقل می رسد. برپایه ی دیدگاه آنها اعمال نیرو به قاعده ی براکت و ناحیه ی ادهزیو به تمرکز فشار در سطح مینا و شکست در حد فاصل ادهزیو- مینا می انجامد و بنابراین ویرانگر است.

زرین نیا (Zarrinnia) و همکاران^(۹)، نیز در بررسی خود، پلایردی باندینگ LODI(Unitek) را به دلیل ایجاد

۵- اعمال نیروی برشی در فرایند برداشتن براکت باعث آسیب بیشتر به مینای دندان در مقایسه با اعمال نیروی کششی گردید.

۶- با توجه به تفاوت آشکار میان گروه‌های ۳ (کامپوزیت Unite و پلایر LODI) و ۴ (کامپوزیت Unite و پلایر دی باندینگ دنتاروم) در شمار و طول ترک‌های مینایی ایجاد شده، می‌توان پیشنهاد کرد که: برای برداشتن براکت پس از استفاده از ادهزیو Unite، از پلایر دی باندینگ دنتاروم استفاده نشود.

محدودیت‌ها و پیشنهادها

در فرایند بررسی کنونی به دلیل محدودیت در گردآوری شمار نمونه‌های مورد نیاز، تنها از یک گونه براکت با طرحی ویژه از مش در همه‌ی گروه‌ها استفاده شد، که پیشنهاد می‌شود، طرح‌های گوناگون مش براکت نیز، بررسی گردند. همچنین پیشنهاد می‌شود، که بررسی‌های همانند با کاربرد کامپوزیت‌های نسل جدید و خود اچ‌کننده (self etch)، برای مقایسه با نتایج بررسی کنونی انجام پذیرد. با توجه به ابزارها و روش‌های گوناگون، که به فراوانی برای برداشتن براکت در بیماران ارتودنسی استفاده می‌گردد، در شرایطی همسان با این بررسی، پژوهش‌هایی با استفاده از این ابزارها و روش‌های برداشتن براکت نیز، انجام پذیرد تا نتایج کاربردی بیشتر به دست آید.

سپاسگزاری

از معاونت پژوهشی و مرکز تحقیقات ارتودنسی دانشگاه علوم پزشکی شیراز به سبب حمایت‌های مالی و معنوی در انجام این پژوهش سپاسگزاری می‌شود.

پلایر دی باندینگ (LODI یا پلایر دی باندینگ دنتاروم)، به شدت مورد پیشین وجود ندارد. این نکته گفتنی است، که میزان آسیب‌های وارده به مینا (افزایش شمار و طول ترک‌های مینایی) به هنگام استفاده از ادهزیو Concise و پلایر LODI (گروه ۱) البته بی‌وجود تفاوت آماری معنادار، کمتر از دیگر موارد محاسبه شد.

با توجه به نتایج آزمون آماری واریانس دو سویه درباره‌ی نقش پلایر و نقش کامپوزیت و مشخص شدن اثر معنادار پلایر ($p < 0.05$)، می‌توان پلایر LODI را نسبت به پلایر دنتاروم در این بررسی برتر دانست.

نتیجه‌گیری

۱- فرایند برداشتن براکت به‌طور کلی ویرانگر بوده و در هر چهار گروه باعث ایجاد تفاوت آماری معنادار در شمار و طول ترک‌های مینایی نسبت به پیش از باندینگ گردید.
۲- بیشترین آسیب‌های مینایی به صورت افزایش در شمار و طول ترک‌های مینایی نیز، در هنگام استفاده‌ی همزمان پلایر دی باندینگ دنتاروم و ادهزیو Unite (گروه ۴) ایجاد شد و این آسیب‌ها نسبت به سه گروه دیگر، چشمگیر و از نظر آماری معنادار بود.

۳- سه گروه کامپوزیت Concise و پلایر LODI، دو کامپوزیت Concise و پلایر دی باندینگ دنتاروم و سه کامپوزیت Unite و پلایر LODI، بدون تفاوت آماری معنادار در افزایش شمار و طول ترک‌های مینایی بودند. در گروه ۱، کمترین میزان افزایش شمار و طول ترک‌های مینایی بی‌تفاوت آماری معنادار دیده شد.

۴- کامپوزیت Unite نسبت به Concise، باعث افزایش بیشتر در مجموع طول ترک‌های مینایی شد و به ویژه همراه با پلایر دی باندینگ دنتاروم، این افزایش به بیشترین میزان خود رسید.

References

1. Schuler FS, Van Waes H. SEM-evaluation of enamel surface after removal of fixed orthodontic appliances. *Am J Dent* 2003; 16: 390-394.
2. Van Waes H, Matter T, Krejci I. Three-dimensional measurement of enamel loss caused by bonding and debonding of orthodontic brackets. *Am J Orthod Dentofac Orthop* 1997; 112: 666-669.
3. Katona TR. Stresses developed during clinical debonding of stainless steel orthodontic brackets. *Angle Orthod* 1997; 67: 39-46.
4. Yapple MJ, Quick DC. Experimental traumatic debonding of orthodontic brackets. *Angle Orthod* 1994; 64: 131-136.
5. Zachrisson BU, Artun J. Enamel surface appearance after various debonding techniques. *Am J Orthod* 1979; 75: 121-137.
6. Bennett CG, Shen C, Waldron JM. The effects of debonding on the enamel surface. *J Clin Orthod* 1984; 18: 330-334.
7. Proffit WR. Contemporary fixed appliances. In: Proffit WR, Fields HW, editors. *Contemporary Orthodontics*. 3rd ed. Missouri: Mosby; 2000. p. 401.
8. The Cracked tooth syndrome. Available at www.doctorspiller.com/cracked_teeth.htm
9. Zarrinnia K, Eid NM, Kehoe MJ. The effect of different debonding techniques on the enamel surface: An in vitro qualitative study. *Am J Orthod Dentofac Orthop* 1995; 108: 284-293.
10. Coley-Smith A, Rock WR. Distortion of metallic orthodontic brackets after clinical use and debonding by two methods. *Br J Orthod* 1999; 26: 135-139.
11. Oliver RG. The effect of different methods of bracket removal on the amount of residual adhesive. *Am J Orthod Dentofac Orthop* 1988; 93: 196-200.
12. Artun J, Zachrisson B. Improving the handling properties of a composite resin for direct bonding. *Am J Orthod* 1982; 81: 269-276.
13. Coreil MN, McInnes-Ledoux P, Ledoux WR, Weinberg R. Shear bond strength of four orthodontic bonding systems. *Am J Orthod Dentofac Orthop* 1990; 97: 126-129.
14. Hong YH, Lew KKK. Quantitative and qualitative assessment of enamel surface following five composite removal methods after bracket debonding. *Eur J Orthod* 1995; 17: 121-128.
15. Howell S, Weekes WT. An electron microscopic evaluation of the enamel surface subsequent to various debonding procedures. *Am Dent J* 1990; 35: 245-252
16. Gwinnett AJ, Gorelick L. Microscopic evaluation of enamel after debonding : Clinical application. *Am J Orthod* 1977; 71: 651-665.

17. Osorio R, Toledano M, Garcia-Godoy F. Enamel surface morphology after bracket debonding. *J Dent Child* 1998; 66: 313-317.
18. Noorafshan A. Volume-weighted mean volume of the submandibular gland acini in male and female diabetic rats. *Micron* 2006; 37: 613-616.
19. Gwinnett A. A comparison of shear bond strengths of stainless steel and ceramic brackets. *Am J Orthod Dentofac Orthop* 1988; 97: 346-348.
20. Willems G, Carles CFL, Verbekket G. In vitro shear/peel bond strength of orthodontic adhesives. *J Dent* 1997; 25: 263-270.
21. Zachrisson BU, Buyukyilmaz T. Bonding in Orthodontics. In: Graber TM, Vanarsdall RL, Vig KWL, editors. *Orthodontics: Current principles and techniques*. 4th ed. Missouri: Elsevier, Mosby; 2005. p.579-659.
22. Pickett KL, Sadowsky L, Jacobson A, Lacefield W. Orthodontic in vivo bond strength: comparison with In vitro results. *Angle Orthod* 2001; 71: 141-148
23. Pakshir HR, Rostami R, Alavi AA. Evaluation of possibility of using core max II in bonding orthodontic brackets to teeth. *Iranian J Orthod* 2006; 2: 42-47.
24. Zachrisson BU, Skogan O, Hoymyhr S. Enamel cracks in debonded and orthodontically untreated teeth. *Am J Orthod* 1980; 77: 307-319.
25. Howell S, Weekes WT. An electron microscopic evaluation of the enamel surface subsequent to various debonding procedures. *Aust Dent J* 1990; 35: 245-252.
26. Bishara SE, Olsen ME, Von Wald L. Evaluation of debonding characteristics of a new collapsible ceramic bracket. *Am J Orthod Dentofac Orthop* 1997; 112: 552-559.