

بررسی میزان ریز نشت در ترمیم‌های کامپازیت رزین نوری کلاس II با استفاده از روش بادونوچ آمالگام open sandwich

دکتر علی اسکندریزاده^۱ و دکتر نگین خلیلزاده مقدم^۲

خلاصه

جهت بررسی میزان ریز نشت در لبه‌های سروپیکال قرار گرفته در سمتوم حفرات کلاس II ترمیم‌های کامپازیت با عامل باندینگ Syntac، همراه یا بدون ییس سروپیکال آمالگام و همچنین مقایسه کردن ریز نشت در مارجين اکلوزال ترمیم‌ها و حد فاصل کامپازیت و آمالگام، تحقیق زیر بر روی ۶۸ دندان پرمولر کشیده شده انجام شد. ۶۸ حفره کلاس II به شکل slot در دندان‌های مذکور تهیه شد. دندان‌ها به طور تصادفی در چهار گروه تقسیم و به صورت زیر ترمیم شدند: گروه الف: آمالگام سینا + عامل باندینگ syntac + کامپازیت tetric (تکنیک ساندویچ)، گروه ب: آمالگام Luxalloy + عامل باندینگ syntac + کامپازیت tetric (تکنیک ساندویچ)، گروه ج: عامل باندینگ + کامپازیت (کترل ۱). گروه د: آمالگام سینا (کترل ۲). سپس دندان‌ها ترموسایکل شده و در فوشین قرار گرفتند. میزان ریز نشت مارجين‌ها به وسیله بررسی درجه نفوذ رنگ در برش‌های دندان‌های ترمیم شده در زیر استریومیکروسکوپ با بزرگنمایی ۷/۵ - به دست آمد. به منظور تحلیل آماری داده‌های آزمون‌های آماری Kruskal-wallis و Mann-whitney-u استفاده شد. اگرچه ریز نشت مارجینال به طور کامل حذف نشده بود ولی تکنیک ساندویچ به طور قابل ملاحظه‌ای ریز نشت کمتری نسبت به تکنیک معمولی (کامپازیت + Syntac) در مارجين‌های سروپیکال نشان داد. همچنین تفاوت قابل ملاحظه‌ای بین آمالگام سینا و Luxalloy در لبه‌های اکلوزال و سروپیکال مشاهده نشد.

واژه‌های کلیدی: ریز نشت، ییس آمالگام، کامپازیت نوری، تکنیک ساندویچ

۱- استادیار بخش ترمیمی، دانشکده دندانپزشکی کرمان ۲- دندانپزشک

مقدمه

عدم تطابق بین ماده ترمیمی و دندان و به دنبال آن ریز نشت براز و عوامل میکروبی، سبب صدمه به نسج سخت و پالپ دندان شده و مشکلاتی از قبیل پوسیدگی های ثانویه، تغیر رنگ لبه های ترمیم، افزایش حساسیت، تحریک پالپ دندان و به دنبال آن نکروز پالپ را در بر دارد. مشخص است که Seal مناسب در سطح مینایی ترمیم کامپازیت تو سط تکنیک اسیداج به دست می آید. با استفاده از این تکنیک یک باند میکرومکانیکال بین کامپازیت و مینا بوجود آمده که علاوه بر افزایش گیر، سبب تطابق بهتر در لبه های ترمیم گشته که نتیجه آن کاهش ریز نشت خواهد بود (۵).

اما دسترسی به Seal عاج و سمان به سادگی میسر نمی باشد. عاج دارای انرژی سطحی خیلی پایین و طبیعتی هیدروفیلیک می باشد که باند رزین هیدروفوب را به آن مشکل می سازد. همچنین، عبور مایع داخل توبول ها، مانع از باند شدن رزین با عاج می شود (۵).

یکی از عیوب اصلی مواد ترمیمی رزینی، ضعف در چسبیدن آن به نسج دندان می باشد. تا به امروز هیچ سیستم ترمیمی کامپازیت رزین به طور کامل چسبندگی به دیواره های عاجی و سمتوم حفره نداشته و به این ترتیب داشتن ماده ترمیمی و تکنیکی که بتواند از پیشرفت پوسیدگی های ثانویه در این نواحی پیشگیری کند، کمک بزرگی است (۷).

اما به هر حال مواد ترمیمی کامپازیت رزین، اغلب ماده انتخابی ترمیم زیبایی دندان های خلفی می باشد. اگرچه در سال های اخیر در خصوصیات فیزیکی این مواد پیشرفت هایی حاصل شده، اما بعضی از خواص فیزیکی آنها نظر انتقاض پلیمریزاسیون باید قبل از اینکه به عنوان ماده انتخابی مورد توجه قرار گیرند، بهبود باید (۷).

در اثر این انتقاض، مواد از لبه های جینجیوال ترمیم های کلاس II دور شده و باعث ایجاد درز و در نتیجه ریز نشت و نهایتاً سبب ایجاد پوسیدگی ثانویه خواهد شد. روش هایی جهت کاهش این اثر انتقاضی توصیه شده است. از جمله این روش ها، روش ساندویچ آمالگام است که در آن از ویژگی سیل (Seal) بهتر آمالگام در مارجین های سرویکال و ظاهر زیبای مواد کامپازیتی استفاده شده است (۱۷).

در روش ساندویچ، آمالگام در حد فاصل کامپازیت و لبه سرویکال حفره قرار داده می شود (شکل ۱).

Hovav و همکاران میزان ریز نشت ترمیم های کامپازیت با عامل باندینگ عاجی سوپر باند در حفرات کلاس II دندان های شیری را با و بدون بیس سرویکال آمالگام مقایسه کردند و نتیجه

composite resin amalgam



شکل ۱: شکل شماتیک از روش Open Sandwich

گرفتند که تکنیک ساندویچ ریز نشت کمتری نسبت به ترمیم کامپازیت + اسکاج باند II دارد. (۱۴) همچنین میزان ریز نشت در ترمیم های مرکب کامپازیت - آمالگام توسط Kossa و نیز قدرت باند بین آمالگام و کامپازیت توسط Ruse و همکاران مورد بررسی قرار گرفته است (۱۷,۲۰).

روش ساندویچ آمالگام در تحقیقات خارجی و با استفاده از آمالگام خارجی مورد ارزیابی قرار گرفته است (۱۴,۱۷,۲۰). اما نظر به اینکه در ایران اکثر دندانپزشکان از آمالگام ایرانی استفاده می نمایند و با توجه به حجم گسترده مصرف محصولات آمالگام ساخت داخل، بر آن شدید تابا انجام این تحقیق، روش مذکور را با آمالگام ایرانی بررسی و نتایج آن را با آمالگام خارجی مقایسه نمایم.

هدف از این مطالعه *in vitro* تعیین میزان ریز نشت در مارجین های سرویکال قرار گرفته در سمتوم ترمیم های کامپازیت رزین خلفی کلاس II، با استفاده از روش Open Sandwich با آمالگام ایرانی و خارجی و مقایسه آنها با یکدیگر بود. همچنین در این تحقیق میزان ریز نشت در حد فاصل آمالگام و کامپازیت و نیز در مارجین های اکلوزال ترمیم ها نیز بررسی شد.

مواد و روش کار

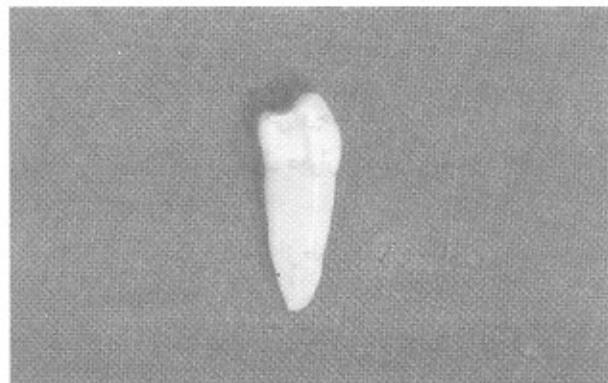
تعداد ۶۸ دندان پرمولر دائمی بدون پوسیدگی که به دلایل ارتدنسی یا سایر علل کشیده شده بودند، انتخاب شده و به منظور جلوگیری از خشک شدن نمونه ها، در مخلوط الکل - گلیسیرین و در دمای اتاق قرار گرفتند. روی هر دندان یک حفره نوع Proximal slot (کلاس II) توسط توربین و فرزفیشور الماسی شماره ۰/۹ به همراه اسپری آب و هوا تهیه شد. عرض با کولینگکوال حفره در حدود ۴ mm و عمق آن به اندازه ای بود که کف جینجیوال حفره در سمان و عاج قرار گیرد (شکل ۲).

عمودی باکال، لینگوال و میانی، باکس پروگزیمال Increment ترمیم شد. برای هر ۴ ثانیه نور جدا گانه به ترتیب از باکال، لینگوال و اکلوزال تابانده شد.

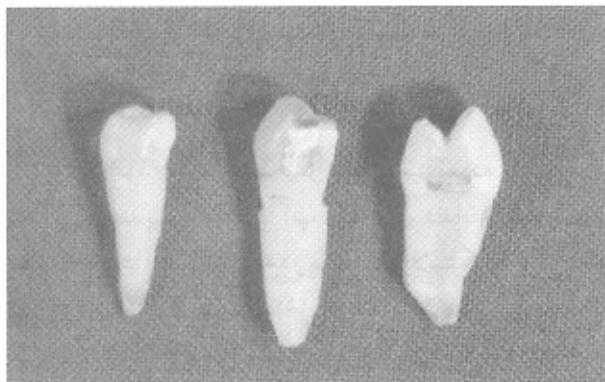
گروه ب: حفرات با استفاده از آمالگام خارجی Luxalloy + Syntac کامپازیت نوری Tetric ترمیم شدند. مراحل ترمیم مشابه گروه الف بود اما بجای آمالگام ایرانی از آمالگام خارجی استفاده شد.

گروه ج: (کترول ۱): در این گروه حفرات بوسیله عامل باندینگ Syntac + کامپازیت نوری Tetric ترمیم شدند. همه مراحل مشابه گروه الف و ب بود، با این تفاوت که در اینجا از آمالگام استفاده نشد.

گروه د: (کترول ۲): حفرات تنها با استفاده از آمالگام ایرانی سینالوکس ترمیم شدند (شکل ۳).



شکل ۲: تهیه حفره Proximal slot (کلاس II) با عرض باکر لینگوال حدوداً ۴mm و کف جنبجوال در عاج یا سمان بروی کلبه دندان‌های پرمولر دائمی انجام گردید.



شکل ۳: دندان‌ها به سه روش ترمیم شدند: دو گروه اول و دوم با تکنیک ساندویچ (دندان سمت راست)، گروه سوم با آمالگام (دندان میانی) و گروه چهارم با کامپازیت نوری (دندان سمت چپ).

همه ترمیم‌های فوق با استفاده از فرز مخصوص پرداخت کامپازیت به منظور کاهش خشونت سطحی پرداخت شدند. برای جلوگیری از خشک شدن (dehydration) دندان‌ها به مدت یک هفته در رطوبت ۱۰۰٪ و دمای ۳۷°C نگهداری گردیدند.

سپس تمام گروه‌ها ۷۰۰ دور ترموسایکل شدند. هر دور حدود ۱۰۵ ثانیه و مدت زمان هر حمام آب ۴۵ ثانیه و فاصله زمانی بین دو حمام ۱۵ ثانیه بود. درجه حرارت آب گرم $54 \pm 4^{\circ}\text{C}$ و دمای آب سرد $2 \pm 4^{\circ}\text{C}$ بود.

بعد از اتمام ترموسایکلینگ، در فاصله ۱/۵mm از لبه‌های ترمیم، دندان‌ها با دو تاسه لایه لاک ناخن پوشانده شده و سپس از ناحیه تاج دندان‌ها بطور وارونه در محلول ۱/۵٪ فوژین بازی به مدت ۲۴ ساعت، در دمای ۳۷°C قرار گرفتند. (محلول فوژین از

بعد از تراش، دندان‌ها در سرم فیزیولوژی و در دمای اتاق نگهداری شدند و برای جلوگیری از آلوگی مرتبأ سرم آنها عوض می‌شد. سپس دندان‌ها بطور تصادفی به ۴ گروه تقسیم و به روش‌های زیر ترمیم شدند:

گروه الف: حفرات با استفاده از آمالگام ایرانی سینالوکس (آمالگام ایرانی سینالوکس - ساخت کارخانه شهید فقیه) + عامل باندینگ Syntac + کامپازیت نوری Tetric

(Vivadent-Liechtenstein) به صورت زیر ترمیم شدند:
ابتدا لایه‌ای به ضخامت تقریبی ۱/۵mm آمالگام در کف جنبجوال حفره فشرده شد. آنگاه دیواره‌های مینایی حفره توسط اسیدفسفریک ۳٪ به مدت ۳۰ ثانیه اج و سپس ۱۵ ثانیه با آب شستشو و خشک گردید. آنگاه عامل باندینگ طبق دستور کارخانه سازنده و بصورت زیر استفاده شد:

۱. Enamel - Dentin bonding Syntac Primer از برس مخصوص روی مینا و عاج قرار گرفت و بعد از ۱۵ ثانیه با اسپری هوا خشک گردید.

۲. Enamel - Dentin bonding Syntac Adhesive صورت روی مینا و عاج قرار گرفت و بعد از ۱۰ ثانیه خشک گردید.

۳. Vivadent Helio bond که عامل باندینگ نوری بر پایه ذی‌متاکریلات است، روی مینا و عاج قرار گرفت و بلافاصله اضافات آن بوسیله اسپری هوا گرفته شد. سپس ۲۰ ثانیه به طور مستقیم با استفاده از دستگاه لایت کور (کولتن سوئیس) به آن نور تابانده شد.
متعاقباً با استفاده از روش Incremental و با استفاده از سه

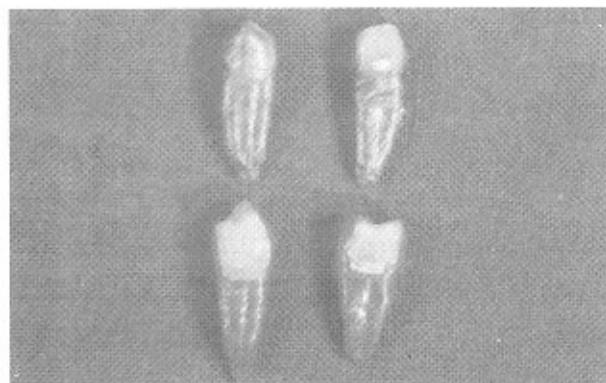
است و شامل دیواره اگزیال نیز می‌شود. (Severe)
نتایج ریز نشد در مارجین اکلوزال در چهار گروه اصلاح شده قرار گرفت:

درجه ۰: هیچگونه نفوذ رنگ وجود ندارد. (NO)
درجه ۱: نفوذ رنگ در طول دیواره اکلوزال محدود به مینا است.
(Minimal)

درجه ۲: نفوذ رنگ تانیمی از طول دیواره اکلوزال رسیده است.
(Moderate)

درجه ۳: نفوذ رنگ تمام دیواره اکلوزال ترمیم را فراگرفته است.
(Severe) (تصویر ۵).

حل کردن ۱ گرم پودر فوشین بازی در ۲۰۰cc الکل اتیلیک به دست آمد (تصویر ۴).



تصویر ۴: دندان‌ها در فاصله ۱/۵ میلی‌متر از لبه‌های ترمیم، با دو ناسه لایه لایک تاخن پوشانده شده و از تاجیه تاج به طور واژونه در محلول ۵٪ فوشین بازی بمدت ۲۴ ساعت و در دمای ۳۷°C قرار داده شدند.

بعد از نفوذ رنگ، دندان‌ها را کاملاً تمیز نموده و با دیسک الماسی و هندپیس همراه با آب ریشه‌های دندان‌ها قطع شدند. سپس دندان‌ها بطور جداگانه در مولدات پلاستیکی قرار گرفته و آن را علامت‌گذاری کرده و داخل مولدات با پلی استر پرگردیده، به طوری که دندان‌ها نزدیک به سطح قرار گرفتند. بعد از اتمام زمان setting پلی استر، دندان‌ها آماده برش شدند. جهت برش مزیودیستال بود و از هر ترمیم حداقل دو برش به ضخامت تقریبی ۱mm بوسیله دیسک ذغالی تهیه شد.

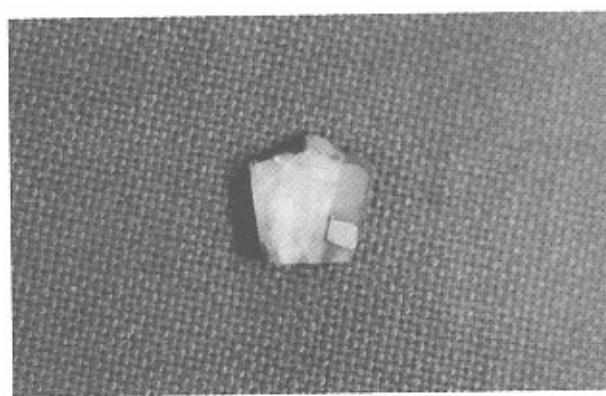
سپس نمونه‌ها جهت بررسی میزان نفوذ رنگ، مورد بررسی میکروسکوپی قرار گرفتند. بدین منظور از استریومیکروسکوب Olympus (ساخت ژاپن) با بزرگنمایی ۷/۵ (۶۴) برابر استفاده شد و میزان نفوذ رنگ در کف جینجیوال، اکلوزال و حد فاصل آمالگام و کامپازیت بررسی شد.

نتایج ریز نشد در مارجین جینجیوال و بین آمالگام و کامپازیت بصورت مشابهی به ۴ درجه که توسط Fuks شرح داده شده است، تقسیم‌بندی شد (۱۴):

درجه ۰: هیچگونه نفوذ رنگ وجود ندارد (NO).
درجه ۱: نفوذ رنگ تانیمی از عمق مزیودیستال باکس را در برگرفته است (Minimal).

درجه ۲: نفوذ رنگ تمام عمق مزیودیستال باکس را در برگرفته است ولی به دیواره اگزیال نرسیده است (Moderate).

درجه ۳: نفوذ رنگ تمام عمق مزیودیستال باکس را در برگرفته است.



شکل ۵: نمونه‌ها جهت بررسی میزان نفوذ رنگ و در نتیجه، میزان ریز نشد مورد بررسی میکروسکوپی قرار گرفتند. در شکل بالا درجه ریز نشد ۳ در کف جینجیوال و درجه ۰ در سطح اکلوزال و درجه یک بین آمالگام و کامپازیت مشاهده می‌شود.

به منظور تحلیل آماری یافته‌ها با توجه به رتبه‌ای بودن متغیرهای نشان دهنده میزان نفوذ رنگ، از آزمون غیر پارامتریک Kruskal-Wallis استفاده و بعد از معنی دار شدن اختلافات توسط این آزمون، جهت مشخص کردن تفاوت‌های دو به دوی گروهها از آزمون Mann-Whitney-u استفاده گردید. لازم به ذکر است که دستگاه ترموسایکلینگ که جهت انجام پرتوسه تغیرات حرارتی نمونه‌ها مورد نیاز بود، با مساعدت معاونت محترم پژوهشی دانشگاه علوم پزشکی کرمان در طی این مطالعه طراحی و ساخته شد.

نتایج

بعد از بررسی و تعیین درجه نفوذ رنگ نتایج آن بصورت زیر بدست آمد:

دادشتند (جدول ۲).

نتایج تحلیل آماری کروسکال ولیس جهت مقایسه میزان نفوذ رنگ در چهار گروه در جدول (۳) مشخص شده است. با توجه به جداول و نتایجی که ذکر شد، میزان ریز نشست در سطح اکلوزال تفاوت آماری معنی داری نشان نمی دهد ($P=0.6$), در حالی که اختلافات در مورد کف جینجیوال از نظر آماری معنی دار می باشند ($P<0.01$). بنابراین در مورد درجه نفوذ رنگ در کف جینجیوال، مقایسه دو به دوی گروهها توسط آزمون Mann withney-u با احتمال ۹۹ درصد به عمل آمد. (جدول ۴). اختلاف معنی داری از نظر میزان ریز نشست بین دو گروه الف و چ، با توجه به نتایج جدول (۴) مقایسه گروهها از نظر نفوذ رنگ در هارجین جینجیوال به صورت زیر است:

جدول ۱: درجه ریز نشست در سطح اکلوزال در چهار گروه

گروه	درجه ۰	درجه ۱	درجه ۲	درجه ۳
گروه الف	% ۷۰	% ۳۰	۰	۰
گروه ب	% ۷۴	% ۲۳/۶	% ۲۲/۴	۰
گروه چ	% ۷۳/۶	% ۲۴	% ۲۲/۴	۰
گروه د	% ۶۳	% ۳۱/۵	% ۵/۵	۰

درجه ۰: هیچگونه نفوذ رنگی وجود ندارد.
درجه ۱: نفوذ رنگ در طول دیواره اکلوزال محدود به مبدأ است.
درجه ۲: نفوذ رنگ تابعی از طول دیواره اکلوزال نرسیده است.
درجه ۳: نفوذ رنگ تمام دیواره اکلوزال ترمیم را فراگرفته است.

گروه الف: (آمالگام ایرانی + عامل باندینگ + کامپازیت)
گروه ب: (آمالگام خارجی + عامل باندینگ + کامپازیت)
گروه چ: (عامل باندینگ + کامپازیت)
گروه د: (آمالگام ایرانی)

جدول ۲: درجه ریز نشست در کف جینجیوال در چهار گروه

گروه	درجه ۰	درجه ۱	درجه ۲	درجه ۳
گروه الف	% ۶۷/۵	% ۳۰	۰	% ۲/۵
گروه ب	% ۶۶/۶	% ۳۱	۰	% ۲/۳
گروه چ	% ۱۹	% ۵۲/۵	% ۲۳/۸	% ۴/۷
گروه د	% ۶۰	% ۳۴/۴	% ۵/۴	۰

درجه ۰: هیچگونه نفوذ رنگی وجود ندارد.
درجه ۱: نفوذ رنگ تابعی از عمق مزبور دستال Box درجه ۲: نفوذ رنگ تمام عمق مزبور دستال باکس را در بر گرفته ولی به دیواره اکلوزال نرسیده است.
درجه ۳: نفوذ رنگ تمام عمق مزبور دستال باکس را در بر گرفته و به دیواره اکلوزال نیز رسیده است.

گروه الف: (آمالگام ایرانی + عامل باندینگ + کامپازیت)
گروه ب: (آمالگام خارجی + عامل باندینگ + کامپازیت)
گروه چ: (عامل باندینگ + کامپازیت)
گروه د: (آمالگام ایرانی)

جدول ۳: نتایج تحلیل آماری Kruskal Wallis جهت مقایسه میزان نشت رنگ در چهار گروه در دو سطح

تحلیل آماری	میانگین رتبه	تعداد	شاخص	
			متغیر	گروه
$\text{Chi}^2 = 1/56$	۸۱/۲	۴۰	۱	سطح اکلوزال
	۷۸/۷۶	۴۲	۲	
	۷۸/۷۶	۴۲	۳	
	۸۷/۸۷	۳۸	۴	
$\text{Chi}^2 = 35/625$	۶۷/۵۵	۴۰	۱	کف جینجیوال
	۶۸/۱۷	۴۲	۲	
	۱۱۴/۳۱	۴۲	۳	
	۷۶/۶۶	۳۸	۴	

جدول ۴: مقایسه دویه گروه ها از نظر میزان نفوذ رنگ گروه ها در کف جینجیوال

اعتبار آماری	Z	۰ - من ویتنی	شاخص	
			گروه ها	گروه ها
۰/۹۳	-۰/۰۸	۸۳۳	۱ و ۲	۱ و ۲
۰/۰۰۰	-۴/۹۱۷	۳۷۸	۳ و ۲	۳ و ۲
۰/۴۹۹	-۰/۷۲۴	۷۳۵	۴ و ۲	۴ و ۲
۰/۰۰۰	-۴/۹۰۱	۳۵۵	۱ و ۳	۱ و ۳
۰/۴۲۰	-۰/۷۸۹	۶۹۴	۴ و ۱	۴ و ۱
۰/۰۰۰	-۴/۰۵۴	۴۰۹	۳ و ۴	۳ و ۴

در این سطح در گروه الف در ۷۷/۵٪ و در گروه ب در ۱/۸۸٪ موارد ریز نشت ۰ مشاهده شد. با توجه به نتایج ذکر شده در سطح بین آمالگام و کامپازیت، اختلافات بین دو گروه الف و ب از نظر آماری معنی دار نبود.

بحث و نتیجه گیری
همانطور که در قسمت نتایج مشاهده شد، در هیچ یک از گروه ها تفاوت قابل ملاحظه ای از نظر ریز نشت در سطح اکلوزال وجود نداشت. اما مارجین جینجیوال گروه های الف و ب و د که در هر سه آمالگام روی کف جینجیوال بکار رفته بود، نسبت به گروه ج (کامپازیت) ریز نشت کمتری نشان دادند که این اختلاف از نظر آماری معنی دار بود ($P < 0.01$). در مجموع بین آمالگام ایرانی و خارجی از نظر تطابق با کف جینجیوال حفره اختلافات

جدول ۵: درجه ریز نشت بین آمالگام و کامپازیت

گروه	درجه ۰	درجه ۱	درجه ۲	درجه ۳
گروه الف	۷۷/۵٪	۲۲/۵٪	۰٪	۰٪
گروه ب	۸۸/۱٪	۱۱/۹٪	۰٪	۰٪

گروه الف: (آمالگام ایرانی + عامل باندینگ + کامپازیت)

گروه ب: (آمالگام خارجی + عامل باندینگ + کامپازیت)

گروه الف و ب و د تفاوت آماری معنی داری نداشتند اما میزان نفوذ رنگ در گروه ج از نظر آماری به طور قابل ملاحظه ای بیشتر از سه گروه دیگر بود.
در سطح بین آمالگام و کامپازیت درجه نفوذ رنگ به صورت جدول (۵) می باشد.

رنگ، انقباض پلیمریزاسیون است و تنש‌های حرارتی در درجه دوم اهمیت فرار دارند. البته چرخه‌های حرارتی روی ترمیم‌های فلزی اثر بیشتری دارند و می‌توانند باعث تسریع ریز نشت شوند (۱۳، ۲۳، ۱۰).

استفاده از وارنیش یا لاینرهای دیگر در زیر آمالگام، همچنین نگهداری تمونهای در براق مصنوعی برای کمک به نکامل فرآیند خوردگی (Corrosion) آمالگام ممکن بود Seal (آمالگام) باشد. اگرچه وارنیش اگر قبل از اج کردن با اسید بطور کامل از روی مینا پاک نشود، ممکن است مانع روند اسیداج شود. به هر حال نتیجه بدست آمده از تطابق آمالگام (ایرانی و خارجی) قابل قبول بود ولی اگر متراکم کردن آمالگام باشد بیشتری صورت می‌گرفت ممکن بود نتایج بهتری نیز بدست آورده باشند (۶، ۲۱). در سطح بین آمالگام و کامپازیت در دو گروه الف و ب به ترتیب ۷۷/۵٪ و ۸۸/۱٪ ریز نشت درجه (NO) ۰ را مشاهده کردیم که از نظر کلینیکی سیل قابل قبولی محاسب می‌شود. روشی که جهت حفظ و نگهداری کامپازیت بر روی آمالگام استفاده شد پیوند فیزیکی از طریق خشونت‌ها و سطح ناصاف آمالگام و پیوند شیمیایی بود که توسط عامل باندینگ Syntac به دست آمد. نشان داده شده است که در صورت ایجاد خشونت بر روی سطح آمالگام و استفاده مستقیم عامل باندینگ قبل از قرار دادن کامپازیت روی آن، ریز نشت کمتری نسبت به زمانی که سطح آمالگام اج گردد، وجود دارد (۱۲). عامل باندینگ Syntac همچنین کمک مهمی در چسبندگی کامپازیت به عاج و پهپود Seal بود.

مهمنترین خصوصیت یک Dentin bonding agent، توانایی نفوذ آن به داخل فضاهای عاجی در سطح ملکولی است. وقتی یک مونومر به عاج نفوذ می‌کند، در آنجا پلیمریزه می‌شود و یک لایه باردار تولید می‌کند. (لایه هیبرید). فرم گرفتن لایه هیبرید، هنگامی که رزین با کلائز مخلوط می‌شود، کلید باند قوی با عاج است. این خطر وجود دارد که اج کردن با اسید عاج را تا عمق ۵ میکرون دمیزایزه کند. برای مثال وقتی نفوذ رزین ممکن است فقط ۴ میکرون باشد، یک ناحیه دمیزایزه ۱ میکرونی در زیر لایه هیبرید ایجاد می‌شود که بوسیله مواد معدنی یا رزین محافظت نمی‌شود و به این دلیل از نظر ساختمنی ضعیف خواهد بود (۱۴، ۱۵). بنابراین ما در این مطالعه فقط مینا را اج کرده و از اج کردن عاج خودداری کردیم و از طرفی در دستور کارخانه سازنده نیز اج نمودن عاج برای استفاده از syntac اختیاری است. اگرچه در این بررسی ریز نشت به طور کامل حذف نشد اما میزان آن در مارجين جینجیوال ترمیم‌های ترکیبی آمالگام - کامپازیت

اندکی مشاهده شد که از نظر آماری معنی دار نبودند. بنابراین با توجه به مطالب فوق مشخص گردید که Seal آمالگام (ایرانی و خارجی) در ناحیه سرویکال حفره بسیار بهتر از کامپازیت با عامل باندینگ Syntac بود، که احتمالاً علت آن با توجه به اینکه در مطالعه ماقبل جینجیوال حفرات در سمان و عاج فرار داشت، باند ضعیف کامپازیت رزین پاسمان و عاج، و از سوی دیگر انطباق بهتر آمالگام با نسج دندان است. البته حتی اگر در کف جینجیوال حفره مینا هم وجود داشته باشد باز هم باندینین کامپازیت و مینای جینجیوال بسیار ضعیف است زیرا طبق تحقیق Holan و همکاران (۱۹۹۷) در ناحیه سرویکال حفرات کلاس II، تراش Butt-joint یا Bevel معمولی غالباً به موازات و در امتداد منشورهای مینایی قرار می‌گیرد. در نتیجه اج کردن در این ناحیه اتصال ضعیفی بوجود خواهد آورد. بنابراین حتی با وجود قرار گرفتن کف جینجیوال حفره در مینا، قدرت باند ایجاد شده با رزین در کف جینجیوال کمتر از نیزروی کششی ناشی از انقباض پلیمریزاسیون خواهد بود. این باند در مورد سمان و عاج بسیار ضعیف تر از مینا می‌باشد، در نتیجه کشش رزین باعث ایجاد gap بین کامپازیت و نسج دندان خواهد شد (۱۳).

در مطالعه Hovav و همکاران (۱۹۹۵) مشابه چنین تحقیقی روی دندان‌های مولر شیری انجام گرفت و حفرات کلاس II به صورتی آماده شدند که کف جینجیوال آنها در مینا بود. آنها ریز نشت را در تکنیک Sandwich آمالگام / کامپازیت با تکنیک معکولی (کامپازیت رزین + لاینر Superbond D) و (Superbond + عامل باندینگ Scotch bond2) مقایسه کردند و نتیجه گرفتند که تکنیک Sandwich ریز نشت کمتری نسبت به کامپازیت Scotch bond2 دارد اما کامپازیت + Super bondD نسبت به هر دوی آنها تطابق بهتری نشان داد. بطور کلی در دندان‌های شیری ریز نشت یافته شد که کف جینجیوال آنها در مینای کامپازیت با مینای دندان شیری است (۱۴). در تحقیق حاضر نیز که بر روی دندان‌های دائمی صورت گرفت حفرات کلاس II به شکل Slot طوری آماده شدند که کف جینجیوال آنها در سمت‌نرم قرار داده شد و از عامل باندینگ syntac به عنوان liner استفاده گردید، نتایج حاصله موید برتری تکنیک ساندویچ آمالگام نسبت به تکنیک معکولی ترمیم کامپازیت خلفی در کاهش ریز نشت است.

ریز نشت سرویکال در کامپازیت رزین‌ها ممکن است به علت انقباض و انبساط در اثر تغییرات حرارتی (ترموساکلینگ) ایجاد شود و دلیل آن می‌تواند اختلاف ضربی انبساط حرارتی این مواد با نسوج سخت دندانی باشد. در واقع عامل اصلی نفوذ

استحکام دندان در تواحی کاپهای ضعیف شده یا مینای بدون پشتیبان هستند (۲)، استفاده از تکنیک ساندویچ بجای ترمیم آمالگام معمولی در این موارد کمک کننده است. بنابراین پیشنهاد می شود در مطالعات بعدی احتمال شکستن کاپهای ضعیف شده در تکنیک ساندویچ با تکنیک معمولی ترمیم آمالگام مقایسه گردد.

در مطالعه ما به منظور ایجاد هماهنگی و یکنواخت بودن نمونه ها در هیچ کدام از گروه ها از کف بندی وارنیش و مواد باند کننده در زیر آمالگام استفاده نشد. استفاده از وارنیش Dentin bonding primer و رزین های adhesive ریز نشت در گروه های آمالگام را به میزان زیادی کاهش می دهد (۶، ۱۵، ۲۲). بنابراین توصیه می شود در تحقیقات بعدی از وارنیش یا عوامل باندینگ مختلف در زیر آمالگام استفاده و بین آنها مقایسه صورت گیرد.

همچنین از آنجا که آمالگام های متداول (Conventional) به سبب داشتن فاز ۷/۴ کروزن سریعتر و پیشتری دارند و مواد حاصل از کروزن سبب کاهش ریز نشت می شوند و نیز به دلیل آنکه آمالگام های Spherical بیش از انواع Admix دارند (۲۲)، توصیه می شود که در مطالعات بعدی از انواع آمالگام های فوق الذکر نیز استفاده شود.

تشکر و سپاسگزاری

یدین و سبله از حوزه معاونت پژوهشی دانشگاه علوم پزشکی کرمان خصوصاً جناب آقای دکتر فکری به دلیل نصوب و تغییر هزینه انجام طرح - آقایان عباس و منصور یویا به دلیل ساخت و مونتاژ دستگاه ترمومتریک - جناب آقای دکتر علی اکبر حق دوست، سرکار خاتم دکتر سیما نجومیان استادیار بخش ترمیمی دانشکده دندانپزشکی مشهد و آقای دکتر مسعود پریخ به دلیل راهنمایی های ارزشمندان تشکر و قدردانی می شود.

به نحو قابل ملاحظه ای نسبت به پرکردنگ های معمولی کامپازیت همراه با عامل باندینگ عاجی کمتر می باشد. همچنین در سطح بین آمالگام و کامپازیت نتایج قابل قبولی از نظر تعابق و چسبندگی بدست آورده ایم که در مورد آمالگام ایرانی و خارجی تقریباً مشابه بود. در مورد ریز نشت در سطح اکلوزال میزان ریز نشت در گروه های کامپازیت تقریباً کمتر از گروه دارد که فقط از روش معمولی ترمیم با آمالگام در حفرات خلفی استفاده گردیده که از این نظر شاید بتواند دلیلی پر برتری تکنیک ترمیم مرکب آمالگام - کامپازیت در مقایسه با روش معمولی ترمیم آمالگام دندان های خلفی باشد.

به هر حال این تحقیق که برای بررسی میزان ریز نشت در تکنیک ساندویچ آمالگام - کامپازیت و مقایسه دو نوع آمالگام ایرانی و خارجی انجام گرفت و احتمالاً اولین تحقیق از این دست در ایران می باشد، نشان دهنده کاهش ریز نشت و نتیجتاً افزایش دوام ترمیم های کامپازیت در دندان های خلفی و کاهش پوسیدگی ثانویه در آنهاست. زیرا عیب اصلی ترمیم های کامپازیت خلفی علاوه بر حساسیت تکنیکی، سایش، حساسیت دندان بعد از ترمیم و...، پوسیدگی ثانویه است (۴، ۷، ۱۵، ۱۸) که به نظر می رسد با استفاده از این شیوه کاهش قابل ملاحظه ای در میزان آن صورت بگیرد. همچنین استفاده از آمالگام ایرانی سینالوکس در مقایسه با آمالگام خارجی نتایج مشابهی از نظر تعابق مارجین ها به دست داد که می تواند بیانگر کیفیت مناسب آمالگام ایرانی در مقایسه با آمالگام خارجی از نظر میزان ریز نشت باشد.

البته باید در نظر داشت که در بعضی موارد که گسترش با کمال حفره به لحاظ زیبایی به دندانپزشک اجازه استفاده از ترمیم های توام آمالگام - کامپازیت را نمی دهد، در استفاده از این تکنیک محدودیت وجود دارد.

از آنجا که ترمیم های کامپازیت دارای قابلیت افزایش

Summary

Investigation of Microleakage in CL II Composite Resin Restorations with Two - Type of Amalgams in Open Sandwich Technique

A. Eskandari zadeh, DDS¹, N. Khalilzadeh Moghaddam, DDS².

1. Assistant Professor, Restorative Department, Kerman Dental School, 2. Dentist

The aim of this study was to determine the microleakage at the cervical margin of the class II composite resin syntac with and without a cervical amalgam base and to compare microleakage restoration at the occlusal margins of restorations and interface of amalgam and composite. 68 extracted

sound permanent premolar were used. 68 class II slot cavities were prepared in these teeth. The teeth were randomly divided into four groups, and restored as follows; Group A: Amalgam (Cinalux) + Syntac (bonding agent) + composite (Tetric) (sandwich technique) Group B: Amalgam (Luxalloy) + syntac + composite (tetric) (Sandwich technique). Group C: Syntac + composite (Control 1). Group D: Amalgam (Cinalux) (Control 2). Then the teeth were thermocycled, and immersed in the fuchsion. Marginal leakage was assessed by the degree of dye penetration on sections of the restored teeth, under stereo microscope at 7.5 magnification. For analysis of data non parametric statistic tests (Kruskal-wallis and Mann Whitney-u) were used. Although marginal leakage was not completely eliminated, Sandwich technique exhibited significantly less leakage at the cervical margins than conventional method (Syntac/Tetric composite) and also there was no significant difference between Cinalux and Luxalloy amalgams, at the cervical and occlusal margins.

Journal of Kerman University of Medical Sciences, 2001; 8(1): 17-26

Key Words: Microleakage, Amalgam base, Light cured composite, Sandwich technique

منابع

۱. معظمی، مصطفی، علاقه‌بندزاده، همایون: بررسی تأثیر وجهای هادی نور داخل ترمیم در کاهش ریز نشت سرویکالی ترمیم‌های کامپازیتی، طرح تحقیقاتی، دانشکده دندانپزشکی مشهد، سال ۱۳۷۶، ص ۱۰-۴.
۲. یاسینی، اسماعیل و اسکندری زاده، علی: بررسی کلینیکی درمان دندان‌های خلفی با مینای بدون پشتیبان، با استفاده از کامپازیت خلفی، پایان نامه تخصصی دکترای دندانپزشکی، دانشکده دندانپزشکی، دانشگاه علوم پزشکی تهران، سال ۱۳۷۳-۷۴، ص ۶۹-۶۷.

3. Arcoria CJ, Kelly GT, Icenhower TJ and Wagner MJ. Microleakage in amalgam restorations following burnishing, polishing and time-varied thermocycling. *Gen J Dent* 1992; 40(5): 421-4.
4. Bowen RL, Nemoto K and Rapson JE. Adhesive bonding of various materials to hard tooth tissues: forces developing in composite materials during harden. *J Am Dent Assoc* 1983; 106(4): 475-477.
5. Bunocore MG. A simple method of increasing the adhesion of acrylic filling materials to enamel surface. *J Dent Res* 1955; 34: 849.
6. Carr GB and Bentkover SK. Surgical endodontics. In: Cohen S and Burns RC (Eds). *Pathways of the pulp*. 7th ed., St. Louis, Mosby, 1998; P636-639.
7. Chan KC, Denehy GE and Swift EJ. Microleakage of seven dentin bonding agents. *J Esthet Dent* 1990; 2(6): 159-161.
8. Coradazzi I, Hadavi F and Asgar K. Effect of Condensers on adaptability and microporosity of amalgam restorations. *J Pedod* 1983; 8(1): 57-70
9. Darbyshire PA, Messer LB and Douglas WH. Microleakage in class II composite restorations bonded to dentin thermal and load cycling. *J Dent Res* 1988; 67(3): 585-587.
10. Eakle WS. Effect of thermal cycling on fracture strength and microleakage in teeth restored with a bonded composite resin. *Dent Mater* 1986; 2(3): 114-117
11. Fanian F, Hadavi F and Asgar K. Marginal leakage of dental amalgams:

- Effect of cavity varnish and burnishing. *J Can Dent Assoc* 1984; 50(6): 484-487.
12. Hadavi F, Hey JH and Ambrose ER. Assessing microleakage at the junction between amalgam and composite resin: A new method *in vitro*. *Oper Dent* 1991; 16(1): 6-12.
 13. Holan G, Eidelman E and Wright GZ. The effect of internal bevel on marginal leakage at the approximal surface of class II composite restoration. *Oper Dent* 1997; 22(5): 217-221.
 14. Hovav S, Holan G, Lewinstein I and Fuks AB. Microleakage of class II superbond-lined composite restorations with and without a cervical amalgam base. *Oper Dent* 1995; 20(2): 63-67..
 15. Jordan RE and Suzuki M. Posterior composite restoration: Where and who they work best. *J Am Dent Assoc* 1991; 122(12): 30-37.
 16. King KT, Anderson RW, Pashley DH and Pantera EA. Longitudinal evaluation of the seal of endodontic retrofillings. *J Endod* 1990; 16(7): 307-310.
 17. Kossa AP. Microleakage in a hybrid amalgam - Composite restoration. *Gen Dent* 1987; 35(4): 289-291.
 18. Mangum FL Jr, Berry EA, De Schepper E and Rieger MR. Microleakage of incremental versus compression matrix bulk filling of cervical resin composite restoration. *Gen Dent* 1994; 42(4): 304-308.
 19. Ogura H, Hadavi F and Aagar K. Measurement of resistance of amalgam mixes to condensation. *J Dent Res* 1983; 62(8): 930-932.
 20. Russ ND, Sekimoto RT and Feduik D. The effect of amalgam surface preparation on the shear bond strength between composite and amalgam. *Oper Dent* 1995; 20(5): 180-185.
 21. Smales RJ. Longevity of low and high-copper amalgams analyzed by preparation class, tooth site, patient age and operator. *Oper Dent* 1991; 16(5): 162-168.
 22. Staninec M. Summaries of clinically relevant studies of dental materials from the 1994 meeting of the international association for dental research. *Gen Dent* 1995; 43(3): 278-290.
 23. Taylor MJ and Lynch E. Microleakage. *J Dent* 1992; 20(1): 3-8.