

بررسی میزان ریزسختی و ریزنشت CEM cement پس از اضافه کردن آب به سمان نیمه ست شده

مهدی تبریزی زاده^۱، فاطمه آیت‌اللهی^۱، فاطمه ولی زاده^{۱*}

مقاله پژوهشی

مقدمه: ریزنشت از مهم ترین عوامل در شکست درمان سیستم کانال ریشه محسوب می‌گردد. ریزسختی از جمله خصوصیات فیزیکی بیوسرامیک‌ها می‌باشد که می‌تواند تحت تاثیر فاکتورهای محیطی مختلف مانند رطوبت محیط قرار بگیرد. مطالعه حاضر با هدف بررسی تاثیر اضافه کردن آب به سمان نیمه ست شده بر روی میزان ریزسختی و ریزنشت CEM cement انجام شد.

روش بررسی: در این مطالعه آزمایشگاهی تعداد ۵۰ دندان تک ریشه انتخاب گردید. دندان‌ها از ناحیه CEJ و هم‌چنین ۳ میلی‌متر اپیکالی ریشه‌ها با فرز قطع شدند و بلوک‌های عاجی به ارتفاع ۵ میلی‌متر تهیه شد. پیژوریمتر شماره ۲ برای آماده سازی کانال استفاده شد. دندان‌ها به دو گروه ۲۳ تایی مورد و دوگروه ۲ تایی کنترل مثبت و منفی تقسیم شدند. در گروه اول CEM-Cement تهیه شده مطابق با دستور کارخانه سازنده، در کانال قرار گرفت. در گروه دوم بعد از اضافه کردن آب به مخلوط نیمه ست شده CEM-Cement، کانال با سمان مورد نظر پر شد. نمونه‌ها برای ۳ روز داخل رنگ متیلن بلو ۱٪ قرار گرفتند و سپس برش داده شدند. میزان ریزنشت زیر استریومیکروسکوپ ثبت شد. ریز سختی نمونه‌ها بعد از ماندن در رزین آکریلی، با دستگاه Vickers اندازه‌گیری شد. آنالیز آماری با استفاده از نرم‌افزار SPSS version 16 و آزمون Mann-Whitney Kruskal-Wallis و one-way ANOVA صورت گرفت.

نتایج: بین دو گروه مورد مطالعه از نظر میزان ریز نشت ($P\text{-Value} < 0/008$) و ریزسختی ($P\text{-Value} < 0/001$) تفاوت آماری معناداری دیده شد.

نتیجه‌گیری: طبق نتایج مطالعه حاضر اضافه کردن آب به سمان نیمه ست شده نه تنها تاثیر بسیار بد کلینیکی ندارد بلکه حتی ممکن است سیل را افزایش دهد.

واژه‌های کلیدی: ریزسختی، ریزنشت، CEM-Cement

ارجاع: تبریزی زاده مهدی، آیت‌اللهی فاطمه، ولی‌زاده فاطمه. بررسی میزان ریزسختی و ریزنشت CEM cement پس از اضافه کردن آب به سمان نیمه ست شده. مجله علمی پژوهشی دانشگاه علوم پزشکی شهید صدوقی یزد ۱۴۰۲؛ ۳۱ (۷): ۵۳-۶۸۴۴.

۱- گروه اندودنتیکس، دانشکده دندانپزشکی، دانشگاه علوم پزشکی شهید صدوقی، یزد، ایران.

* (نویسنده مسئول): تلفن: ۰۹۱۰۱۰۲۱۷۲۹، پست الکترونیکی: fateme.valizadeh97@gmail.com، صندوق پستی: ۳۷۲۵۸۴۱۳

ترکیب در طی فرآیند سخت شدن در نظر گرفته شود (۱۳،۱۴). در مراحل ستینگ MTA که یک سمان بیوسرامیکی می باشد طبق مطالعات شامل فرایند mixing، فرایند sleep، فرایند setting، فرایند cooling و فرایند concentration می باشد (۱۵). بعد از مرحله mixing مرحله sleep شروع می شود که در این مرحله سمان را می توان در محل مورد نظر قرار داد. هنگامی که ستینگ بر روی سطح سمان آغاز شد، به کاربردن ویبراتور یا هر عاملی برای finishing سطح، نباید انجام شود زیرا این کار سبب جداشدگی (separation) دائمی سمان می شود (۱۶،۱۷). از آنجایی که CEM cement جزء سمان های بیوسرامیکی می باشد و بعضی از خصوصیات فیزیکی و شیمیایی آن مشابه MTA است، به نظر می رسد مراحل ستینگ CEM cement هم مشابه MTA باشد. از جمله محدودیت هایی که در کارکردن با بیوسرامیک ها وجود دارد working time محدود آن هاست. Working time سم سمنت طبق ادعای کارخانه سازنده حدود ۵ دقیقه می باشد (۱۸). در شرایط بالینی موارد متعددی پیش می آید که بعد از ترکیب نمودن پودر و مایع سم سمنت و آماده سازی مخلوط، مرحله قرار دادن آن در ناحیه مورد نظر، به دلیل سختی دسترسی و یا سایر مشکلات حین کار، طولانی می شود و مخلوط آماده شده بروی اسلب شیشه ایی سفت می شود. یعنی از مرحله working time گذشته و setting سمان شروع می شود. از طرفی کارخانه سازنده توصیه می کند که به هیچ عنوان به مخلوط خشک شده آب اضافه نشود و در این حالت مخلوط جدید درست شود که با توجه به گران بودن سمان این کار از نظر اقتصادی مقرون به صرفه نیست. لذا در این مطالعه به بررسی اثر اضافه کردن آب به مخلوط نیمه ست شده CEM cement بروی ریزسختی و ریزنشت سمان حاصل از این کار پرداختیم.

روش بررسی

آماده سازی نمونه ها:

در این مطالعه آزمایشگاهی با در نظر گرفتن سطح اطمینان ۹۵٪ و توان ۸۰٪ با استفاده از فرمول زیر، از ۵۰ دندان تک ریشه کشیده شده انسان استفاده شد.

از جمله عواملی که موفقیت درمان ریشه را تحت تاثیر قرار می دهد مهر و موم (seal) سیستم کانال ریشه می باشد و بر اساس مطالعات کلینیکی مختلف مهر و موم ناکافی عامل اصلی شکست درمان ریشه می باشد. کیفیت سیل اپیکال به میزان زیادی به خصوصیات مواد پرکننده ریشه بستگی دارد. به طور ایده آل یک ماده پرکننده انتهای ریشه باید سیل اپیکال مناسب فراهم کرده و به دیواره های عاجی کانال اتصال یابد. همچنین باید دارای ثبات ابعادی باشد، غیرسمی، غیرکارسینوژن و فاقد کروژن باشد، تغییر رنگ ایجاد نکند، غیرقابل نفوذ، ضدباکتری/قارچ و دارای سازگاری نسجی باشد. علاوه بر این، باید توانایی القاء رژئراسیون انساج پری اپیکال را داشته باشد. تاکنون ماده ای که تمامی این خصوصیات را داشته باشد در دسترس قرار نگرفته است (۳-۱). پیشرفت هایی که در زمینه تکنولوژی بیوسرامیک ها انجام شده است سبب ایجاد زمینه جدیدی از مواد اندودانتیکس در دندانپزشکی شده است. در سال ۲۰۰۸ دکتر عسکری یک ماده ای اندودنتیک جدیدی به نام سمان غنی شده از کلسیم یا Calcium Enriched Mixture یا به اختصار CEM cement را معرفی کرد (۴). از جمله کاربردهای CEM cement، استفاده در ترمیم تحلیل های خارجی (۵)، رتروگرید فیلینگ (۶)، پالپ کپ (۷)، پالپوتومی دندان های بالغ و نابالغ (۸،۹)، ترمیم پرفوراسیون های فورکا (۱۰)، درمان های رژئراتیو اندودنتیک (۱۱) و... می باشد. مقادیر PH، زمان کارکرد (حدود پنج دقیقه) و تغییرات ابعادی آن تقریباً مشابه Pro Root Mineral Trioxide Aggregate می باشد اما زمان ست شدن (کمتر از یک ساعت) و Film thickness آن کمتر و سیلان آن بیشتر است. سیل کنندگی CEM cement در بسیاری از مطالعات مشابه MTA گزارش شده است (۱۲). سمان های هیدرولیک مانند MTA و CEM cement حاوی ذرات هیدروفیلیک هستند که در تماس با آب به واسطه تشکیل یک ژل کلوئیدال سخت می شوند. به طور کلی در این دسته از ترکیبات، سختی سطح ماده می تواند به عنوان شاخص میزان آب گیری (هیدراسیون)

$$n = \frac{(Z_{1-\frac{\alpha}{2}} + Z_{1-\beta})^2 \times 2S^2}{d^2}$$

سایز مناسب با فشار متوسط، به طول ۵ میلی‌متر پر شدند. در دو نمونه به عنوان گروه کنترل منفی، بعد از پرکردن کانال با سم‌سمنت، کلیه سطوح بلوک عاجی توسط ۲ لایه لاک پوشانده شد و در دو نمونه به عنوان گروه کنترل مثبت، بعد از پرکردن کانال با گوتا پرکا بدون سیلر، تمام سطوح ریشه به استثنای قسمت اپیکال به وسیله ۲ لایه لاک ناخن پوشانده شد (شکل ۱). بعد از انجام این مراحل برای ستینگ کامل ماده، بلوک‌های عاجی پر شده با سم‌سمنت در دمای ۳۷°C و در رطوبت ۱۰۰٪ (در گاز مرطوب و در دمای اتاق) به مدت ۷۲ ساعت نگهداری شدند.

تست نشت رنگ: بعد از آن دولایه لاک ناخن به تمامی قسمت‌های بلوک عاجی بجز قسمت اپیکال آن‌ها زده شد. بلوک‌های عاجی در محلول متیلن بلو ۱٪ (Merck-germany) برای ۷۲ ساعت برای بررسی نشت رنگ غوطه‌ور شدند. پس از ۳ روز غوطه‌ور بودن نمونه‌ها در محلول رنگ، نمونه‌ها از محلول رنگ خارج شده و با آب شستشو داده شدند. پس از شستشو و کندن تمامی لاک موجود بر روی سطوح بلوک‌های عاجی، یک برش طولی با استفاده از دیسک الماسی، در نمونه‌ها ایجاد گردید. سپس نفوذ رنگ در قسمت اپیکالی با استفاده از کولیس در سطح برش داده شده، در هر نمونه بر حسب میلی‌متر تحت استریومیکروسکوپ با بزرگنمایی ۱۵× اندازه‌گیری شد (شکل ۲). داده‌های حاصل با تست آماری Mann-Whitney و Kruskal-Wallis مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفتند.

تست ریزسختی: از دستگاه Vickers برای اندازه‌گیری microhardness پلاگ‌های گذاشته شده (به طول ۵ میلی‌متر) با سم‌سمنت استفاده شد. همان بلوک‌های عاجی که نشت رنگ آن‌ها اندازه‌گیری شد، در رزین آکرلیک سلف کیور (Asia ChemiTeb Co., Tehran, Iran) مانده شدند (شکل ۳). سطح هر بلوک توسط آب شستشو داده شد تا هرگونه دبری برداشته شود. سپس برای به‌دست آمدن سطح صاف و صیقلی برای اندازه‌گیری ریزسختی، نمونه‌ها توسط کاغذ سیلیکون کاراباید ۱۲۰۰-۳۰۰ grit تحت

به منظور پاکسازی ریشه دندان‌ها از جرم و رسوبات به مدت یک ساعت دندان‌ها در هیپوکلریت ۲/۵٪ نگهداری شدند. در نرمال سالین نگهداری شدند. تاج دندان‌ها از ناحیه CEJ با فرز با اسپری آب و با سرعت بالا قطع شدند. سپس ۳ میلی‌متر قسمت اپیکالی ریشه‌ها به منظور حذف کانال‌های فرعی توسط فرز (Teeskavan) قطع شدند. از قسمت باقی‌مانده ریشه، بلوک عاجی به ارتفاع ۵ میلی‌متر تهیه شد. به منظور ایجاد یکسان‌سازی کانال‌ها در اندازه و محیط، سعی شد ریشه‌های مورد استفاده در این مطالعه تا حدود زیادی از نظر مقطع عرضی کانال، شبیه هم باشند. کانال تهیه شده بوسیله پی‌زو شماره ۲ (Largo Peeso Reamer; Dentsply-Maillefer) آماده‌سازی شدند. از هیپوکلریت سدیم ۲/۵٪ برای شستشو حین کار استفاده شد. بعد از آماده‌سازی کانال‌ها، بلوک‌های عاجی در زیر میکروسکوپ نوری دندانپزشکی (DOM) با بزرگنمایی ۱۰× برای بررسی وجود هرگونه ترک بررسی شدند. بلوک‌های عاجی تهیه شده به صورت تصادفی به دو گروه ۲۳ عددی تقسیم شدند تا با مخلوط سم‌سمنت (یکتازیست. تهران. ایران) پر شوند. پودر و مایع به صورت دستی و مطابق با دستورالعمل کارخانه سازنده (ترکیب کردن پودر با مایع به صورتی که خمیری با قوام شنی ایجاد گردد) به‌وسیله اسپاتول بر روی اسلب شیشه‌ای با هم ترکیب شدند و بلوک‌های عاجی گروه اول با این مخلوط با استفاده از پلاگر دستی با سایز مناسب و با فشار متوسط، به طول ۵ میلی‌متر پر شدند. در بلوک‌های عاجی گروه دوم بعد از مخلوط کردن پودر و مایع از آنجایی که زمان کارکرد سم‌سمنت مطابق با دستورالعمل کارخانه سازنده حدود ۵ دقیقه می‌باشد (۱۸)، بعد از گذشت ۱۰ دقیقه از زمان مخلوط کردن پودر و مایع، که ستینگ سم‌سمنت آغاز شد و مخلوط سفت گردید، دوباره به مخلوط نیمه ست شده آب اضافه شد و به حالت خمیری درآورده شد و سپس بلوک‌های عاجی گروه دوم با این مخلوط و با استفاده از پلاگر دستی با

نتایج

برای بررسی سختی از تست میکروهاردنس با دستگاه ویکرز استفاده شد. میانگین سختی در گروه ۱، ۵۴/۲۲ و در گروه ۲، ۴۱/۲۰ گزارش شد. میزان اختلاف سختی دو گروه از نظر آماری معنادار بود ($P < 0/001$). حداکثر و حداقل میزان سختی در گروه ۱ به ترتیب، ۷۳/۲۰ و ۳۱/۲ و در گروه ۲ به ترتیب، ۵۵/۵۰ و ۲۹/۸ بود (جدول ۱). برای بررسی میزان ریز نشست از روش نفوذ رنگ استفاده شد. میزان نفوذ رنگ بر حسب میلی متر در گروه‌های مختلف ثبت و با یکدیگر مقایسه گردید. نتایج حاصل از تجزیه و تحلیل اطلاعات به دست آمده از این پژوهش نشان می‌دهند که میانگین نمره ریز نشست پس از سه روز در گروه ۱، ۰/۹۷۳۹ میلی متر و در گروه ۲، ۰/۱۳۹۱ میلی متر بود. حداقل میزان نشست رنگ در گروه ۱ و ۲، صفر و حداکثر میزان نشست رنگ در گروه ۱، ۵ میلی متر و در گروه ۲، ۱/۸ میلی متر بود. اختلاف آماری معناداری بین میانگین میزان نفوذ رنگ بعد از ۳ روز در دو گروه دیده شد ($P < 0/05$). (جدول ۲). در گروه کنترل مثبت رنگ به طور کامل در طول بلوک‌های عاجی نفوذ کرده بود و در گروه کنترل منفی هیچ نفوذ رنگی در بلوک‌ها دیده نشد، که نشانگر صحت روش انجام مطالعه می‌باشد.



شکل ۲: بررسی نشست رنگ در نمونه‌های گروه ۱ با استریومیکروسکوپ با بزرگنمایی ۱۵×

شستشو با آب پالیش شدند و نهایتاً توسط دستگاه Vickers (Micromet, Buehler Ltd, IL, US) تحت آزمایش ریز سختی قرار گرفتند. نیروی ۱۰ گرم (10gr/f) به مدت ۱۰ ثانیه استفاده شد. نحوه اندازه‌گیری ریزسختی به این صورت بوده است که یک فرورونده الماسی به شکل هرم مربع القاعده با زاویه ۱۳۶ درجه (شکل ۴) نیرویی به اندازه ۱۰ گرم به مدت ۱۰ ثانیه بر سطح ماده وارد شد که موجب ایجاد یک فرورفتگی روی سطح آن شد. این سنجش ریزسختی برای هر نمونه در سه نقطه به فاصله ۱ میلی متر از هم انجام می‌شد. قطر فرورفتگی حاصل بلافاصله توسط میکروسکوپ اندازه‌گیری شدند و با جایگذاری در فرمول زیر عدد ریزسختی بر حسب ویکرز محاسبه شد و میانگین اعداد اندازه‌گیری شده، به عنوان عدد ریزسختی هر نمونه گزارش شد.

$$HV = \frac{1.854 L}{d^2}$$

به این صورت microhardness دو گروه از نمونه‌ها اندازه‌گیری شد.

تجزیه و تحلیل آماری

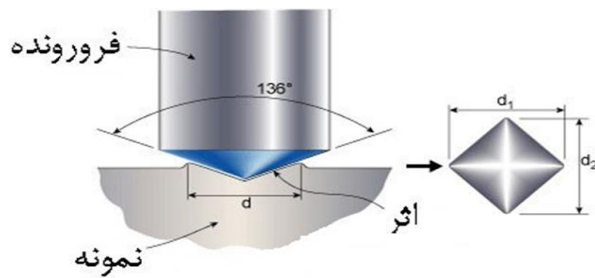
داده‌های حاصل با استفاده از تست‌های آماری one-way ANOVA مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفتند (سطح معناداری $P < 0/05$ در نظر گرفته شد).

ملاحظات اخلاقی

پروپوزال این تحقیق توسط دانشگاه علوم پزشکی شهید صدوقی یزد تایید شده است (کد اخلاق IR.SSU.REC.1399.162).



شکل ۱: بلوک‌های عاجی بعد از زدن دو لایه لاک



شکل ۴: نحوه اندازه‌گیری میکروهاردنس با دستگاه Vickers



شکل ۳: نمونه‌های مانت شده جهت انجام تست میکروهاردنس

جدول ۱: تعیین و مقایسه میانگین نمره microhardness در گروه‌های ۲و۱

گروه	تعداد	انحراف معیار \pm میانگین	P
مطابق دستور کارخانه سازنده (گروه ۱)	۲۳	$54/22 \pm 11/293$	
اضافه شدن آب به مخلوط نیمه ست شده (گروه ۲)	۲۳	$41/20 \pm 7/030$	$< 0/001$

جدول ۲: تعیین و مقایسه میانگین نمره ریز نشست اپیکالی (میلی‌متر) در گروه‌های ۲و۱

گروه	تعداد	انحراف معیار \pm میانگین	P
مطابق دستور کارخانه سازنده (گروه ۱)	۲۳	$1/5989 \pm 0/9739$	
اضافه شدن آب به مخلوط نیمه ست شده (گروه ۲)	۲۳	$0/3810 \pm 0/3191$	$0/008$

نیازی به رطوبت دوطرفه نمی‌باشد (۲۴). در مطالعه حاضر بعد از پرکردن بلوک‌های عاجی با CEM cement، تمام نمونه‌ها به منظور ستینگ کامل سمان در ضخامت مورد نظر (5mm)، در رطوبت ۱۰۰٪ به مدت سه روز نگهداری شدند به طوری که هر دو طرف پلاگ در ارتباط با رطوبت بود. از عواملی که بر سختی سطح بیوسرامیک‌ها تأثیر می‌گذارد PH محیط می‌باشد که در مطالعه نمازی خواه و همکاران در سال ۲۰۰۸ در مورد تأثیر PH بر سختی سطحی و ریزساختارهای MTA، به این نتیجه رسیدند که سختی سطحی MTA در محیط اسیدی کاهش می‌یابد. همچنین در این مطالعه عنوان شد که سختی سطحی می‌تواند به‌عنوان شاخصی برای سنجش کیفیت پروسه سخت شدن و سایر خصوصیات فیزیکی سمان سخت شده همچون استحکام کلی و مقاومت به تغییر شکل محسوب شود (۱۴). در مطالعه حاضر برای از بین بردن اثر PH بر سختی، نمونه‌ها در گاز آغشته به نرمال سالین با PH خنثی نگهداری شدند. در

بحث

در سمان‌های هیدروفیلیک سختی سطح ماده می‌تواند به عنوان شاخص میزان آب‌گیری (هیدراتاسیون) ترکیب، در طی فرآیند سخت شدن در نظر گرفته شود (۲۲-۱۹) به علاوه می‌تواند تحت نیروی متراکم کردن و ضخامت ماده قرار گرفته و نیز نشان‌دهنده تأثیر شرایط حین سخت شدن ماده مثل PH محیط بر استحکام کلی آن باشد (۲۳). لذا در این مطالعه سعی شده است درحین پرکردن بلوک‌های عاجی با CEM cement نیروی متراکم کردن تقریباً یکسانی وارد شود. در مطالعه شکوهی‌نژاد و همکاران که در سال ۲۰۱۴ در مورد سختی سطحی سه ضخامت MTA انجام شد، به این نتیجه رسیدند که که پنبه مرطوب باید به منظور حصول آبگیری بهتر MTA در ضخامت‌های 6mm, 4mm روی پلاگ قرارگیرد و در ضخامت 2mm، رطوبت حاصل از سمت اپیکال کافی بوده و

می باشد که باعث ریزش می گردد. بر اساس مطالعات کلینیکی مهر و موم ناکافی عامل اصلی شکست درمان ریشه می باشد (۱) به طوری که ۶۰ درصد از موارد شکست درمان به علت سیل نامناسب اپیکال می باشد (۲۷). ریزش در کانال ریشه موضوعی پیچیده است. عوامل بسیاری مانند روش پرکردگی کانال، خواص سیلر، موقعیت اپیکالی پرکردگی، میزان پاکسازی کانال و میزان گشادسازی تنگه اپیکالی بر میزان ریزش اپیکالی اثر می گذارند (۲۸). در طی سالیان گذشته روش های مختلفی برای تعیین قابلیت مهر و موم پلاگ اپیکالی معرفی شده است. مانند روش نفوذ رنگ، نفوذ باکتری، نفوذ پروتئین، نشت گلوکز، روش های الکتروشیمیایی، روش های ردیابی با رادیوایزوتوپ ها و روش فیلتراسیون مایع. از بین روش های موجود، روش نفوذ رنگ متداول ترین روشی است، که به امکانات پیچیده و پیشرفته نیاز ندارد. رنگ متیلن بلو به دلیل ارزان بودن، قابلیت رنگ کردن بالا و وزن ملکولی کمتر از توکسین های باکتریایی، از رنگ های پرکاربرد در این روش است (۲۹،۳۰) در مطالعه حاضر از روش نشت رنگ و از رنگ متیلن بلو ۱ درصد برای بررسی ریزش استفاده شد. Ayatollahi و همکاران در سال ۲۰۱۶ در تحقیقی به مقایسه توانایی مهر و موم کنندگی MTA و CEM Cement به عنوان مواد مسدود کننده انتهای ریشه پرداختند و میزان تطابق لبه ای این مواد را با استفاده از میکروسکوپ الکترونی مورد ارزیابی قرار دادند. نتایج مطالعه نشان داد که این دو ماده توانایی مهر و موم کنندگی کنندگی مشابه با استفاده از تکنیک های مختلف دارند (۳۱). Loxely و همکارانش نشان دادند که غوطه ور سازی MTA در نرمال سالیین به مدت ۷ روز باعث می شود که به علت حضور مایع واکنش ستینگ در MTA تداوم یافته و مولکول هایی از بیوسرامیک که وارد پروسه ستینگ نشده اند به علت حضور مایع به طور کامل ست شوند. بر اساس نتایج این مطالعه در فاز اولیه واکنش ستینگ رطوبت تاثیر مهم تری نسبت به PH دارد (۳۲). در مطالعه حاضر نشت رنگ در گروهی که به مخلوط نیم ست شده آب اضافه شد به طور معناداری کمتر از گروهی بود که سمان طبق دستور کارخانه سازنده تهیه شد. از آنجایی که در سطح مولکولی نمی دانیم چه اتفاقی افتاده است می توان تنها حدس زد با اضافه

مطالعه شجاعی و همکاران (۲۵) که تاثیر نسبت های مختلف مایع به پودر را بر روی حلالیت و سختی CEM Cement بررسی کردند، دریافتند که هرچه میزان آب بیشتر باشد میزان حلالیت هم بیشتر خواهد بود هم چنین با کاهش نسبت مایع به پودر، سختی سطح افزایش می یابد که به این معناست افزایش مایع اثر نامطلوب بر فرایند هیدراتاسیون این سمان دارد. این یافته می تواند به دلیل افزایش تخلخل به دنبال افزایش مایع باشد. سختی سطح با تخلخل نسبت عکس دارد. در مطالعه حاضر جهت مخلوط کردن اولیه سم سمنت از نسبت پودر به مایع ۳ به ۱ استفاده شد. در یک مطالعه ای Ayatollahi و همکاران نشان دادند که افزایش محتوای آب در مخلوط CEM، توانایی سیل کنندگی این مواد را هنگامی که برای پلاگ اپیکالی استفاده می شود، کاهش می دهد (۲۶). در مطالعه حاضر با توجه به working time سمان CEM که طبق دستور کارخانه سازنده حدود ۵ دقیقه می باشد (۱۸)، بعد از ۱۰ دقیقه به مخلوط نیمه ست شده CEM cement آب اضافه شد. طبق نتایج به دست آمده میزان سختی سمان حاصل نسبت به سمانی که مطابق با دستور کارخانه سازنده ترکیب شده بود، به طور معناداری کمتر بود. این کاهش سختی را می توان به ایجاد تخلخل در ساختار سمان نسبت داد. بر اساس نتایج به دست آمده میانگین سختی در گروه یک ۵۴/۲۲ و در گروه دو ۴۱/۲۰ بود. اگر چه از نظر آماری تفاوت میانگین سختی دو گروه معنادار بود اما از نظر کلینیکی در بررسی سختی دو گروه در لمس با سوند تفاوتی احساس نمی شد. از طرفی در مطالعات هیچ حداقلی برای سختی مطلوب بیوسرامیک ها به عنوان ماده مورد استفاده در درمان ریشه ذکر نشده است. در نتیجه به نظر می رسد این کاهش سختی از نظر کلینیکی اهمیتی نداشته باشد و تأثیر نامطلوبی بر پرکردگی حاصل نگذارد. در مواردی مانند کاربرد بیوسرامیک ها در جراحی ریشه و هم چنین در موارد سوراخ شدگی ریشه که عملاً فشار خاصی بر روی ماده بیوسرامیک وارد نمی شود نیز عملاً سختی ماده از اهمیت چندانی برخوردار نخواهد بود و خواص بیولوژیک و خصوصیات فیزیکی و شیمیایی از قبیل تطابق لبه ای و حلالیت در درجه اول اهمیت قرار می گیرد. مهم ترین فاکتور شکست در درمان ریشه، مهر و موم ناکافی کانال ریشه

به سمان نیمه ست شده تاثیر آن را بر روی ریزسختی و ریز نشت سمان بررسی کرد. بررسی تغییرات دیگر خصوصیات فیزیکی و شیمیایی سمسمنت نیز توصیه می‌گردد.

نتیجه‌گیری

طبق نتایج مطالعه حاضر اضافه کردن آب به سمان نیمه ست شده نه تنها تاثیر بسیار بد کلینیکی ندارد بلکه حتی ممکن است سیل را افزایش دهد.

سپاسگزاری

این مقاله، منتج از پایان‌نامه با شماره ۱۹۹۹ است که در کتابخانه دانشکده دندانپزشکی شهید صدوقی یزد در دسترس می‌باشد. بدین وسیله از زحمات معاونت محترم پژوهشی دانشگاه علوم پزشکی شهید صدوقی یزد جهت تأمین هزینه‌های این طرح تقدیر و تشکر می‌گردد.

حامی مالی: ندارد

تعارض در منافع: وجود ندارد.

کردن آب به سمان نیمه ست شده مولکول‌های بیوسرامیکی ست نشده وارد فرایند setting شدند، در نتیجه با این کار تعداد مولکول‌های بیشتری به سمان اضافه شدند و نهایتاً ست شدند و باعث کاهش نشت رنگ شدند. از طرف دیگر بررسی میزان ریزنشت رنگ در تک تک نمونه‌های دو گروه نشان می‌دهد که در گروه یک ۹ عدد از نمونه‌ها و در گروه دو ۱۵ عدد فاقد ریزنشت بوده‌اند که توانایی سیل مناسب در هر دو گروه را نشان می‌دهد و احتمالاً وجود ۳ نمونه با ریزنشت بیش از ۴ میلی‌متر در گروه یک باعث افزایش میانگین ریزنشت در این گروه و ایجاد تفاوت معنادار آماری با گروه دو شده است. با توجه به اینکه مطالعه حاضر تنها مطالعه انجام شده در مورد تغییرات میزان ریزسختی و ریزنشت، پس از اضافه کردن آب به مخلوط نیمه ست شده سمسمنت می‌باشد امکان مقایسه نتایج به دست آمده با مطالعات دیگر وجود ندارد.

پیشنهادات

به دلیل متغیر بودن نتایج تست نشت رنگ پیشنهاد می‌شود از سایر روش‌های بررسی ریزنشت مانند نشت باکتریایی استفاده شود. همچنین می‌توان در زمان‌های متفاوت با اضافه کردن آب

References:

- 1-Molven O, Halse A. *Success Rates for Gutta-Percha and Kloroperka N-Ø Root Fillings Made by Undergraduate Students: Radiographic Findings after 10–17 Years*. Int Endod J 1988; 21(4): 243-50.
- 2-Pereira Ade F, Poiate IA, Poiate E Jr, Rodrigues FP, Turbino ML, Miranda WG Jr. *Influence of Restorative Techniques on Marginal Adaptation and Dye Penetration Around Class V Restorations*. Gen Dent 2012; 60(1): e17-21.
- 3-Javidi M, Naghavi N, Roohani E. *Assembling of Fluid Filtration System for Quantitative Evaluation of Microleakage in Dental Materials*. Iran Endod J 2008; 3(3): 68-72.
- 4-Asgary S, Eghbal MJ, Parirokh M, Torabzadeh H. *Sealing Ability of Three Commercial Mineral Trioxide Aggregates and an Experimental Root-End Filling Material*. Iran Endod J 2006; 1(3): 101-5.
- 5-Asgary S, Nosrat A, Seifi A. *Management of Inflammatory External Root Resorption by using Calcium-Enriched Mixture Cement: A Case Report*. J Endod 2011; 37(3): 411-3.
- 6-Asgary S, Eghbal MJ, Ehsani S. *Periradicular Regeneration after Endodontic Surgery with Calcium-Enriched Mixture Cement in Dogs*. J Endod 2010; 36(5): 837-41.

- 7-Fallahinejad Ghajari M, Asgharian Jeddi T, Iri S, Asgary S. *Direct Pulp-Capping with Calcium Enriched Mixture in Primary Molar Teeth: A Randomized Clinical Trial*. Iran Endod J 2010; 5(1): 27-30.
- 8-Nosrat A, Seifi A, Asgary S. *Pulpotomy in Caries-Exposed Immature Permanent Molars Using Calcium-Enriched Mixture Cement or Mineral Trioxide Aggregate: a Randomized Clinical Trial*. Int J Paediatr Dent 2013; 23(1): 56-63.
- 9-Asgary S, Eghbal MJ. *The Effect of Pulpotomy Using a Calcium-Enriched Mixture Cement Versus One-Visit Root Canal Therapy on Postoperative Pain Relief in Irreversible Pulpitis: a Randomized Clinical Trial*. Odontology 2010; 98(2): 126-33.
- 10-Asgary S. *Furcal Perforation Repair Using Calcium Enriched Mixture Cement*. J Conserv Dent 2010; 13(3): 156-8.
- 11-Nosrat A, Seifi A, Asgary S. *Regenerative Endodontic Treatment (Revascularization) for Necrotic Immature Permanent Molars: a Review and Report of Two Cases with a New Biomaterial*. J Endod 2011; 37(4): 562-7.
- 12-Asgary S, Shahabi S, Jafarzadeh T, Amini S, Kheirieh S. *The Properties of a New Endodontic Material*. J Endod 2008; 34(8): 990-3.
- 13-Watts JD, Holt DM, Beeson TJ, Kirkpatrick TC, Rutledge RE. *Effects of Ph and Mixing Agents on the Temporal Setting of Tooth-Colored and Gray Mineral Trioxide Aggregate*. J Endod 2007; 33(8): 970-3.
- 14-Namazikhah MS, Nekoofar MH, Sheykhrezae MS, Salariyeh S, Hayes SJ, Bryant ST, et al. *The Effect of Ph on Surface Hardness and Microstructure of Mineral Trioxide Aggregate*. Int Endod J 2008; 41(2): 108-16.
- 15-Altan H, Tosun G. *The Setting Mechanism of Mineral Trioxide Aggregate*. J Istanbul Univ Fac Dent 2016; 50(1): 65-72.
- 16-Camilleri J. *Hydration Mechanisms of Mineral Trioxide Aggregate*. Int Endod J 2007; 40(6): 462-70.
- 17-Chang S-W. *Chemical Characteristics of Mineral Trioxide Aggregate and its Hydration Reaction*. Restor Dent Endod 2012; 37(4): 188-93.
- 18-Islam I, Chng HK, Yap AU. *Comparison of the Physical and Mechanical Properties of MTA and Portland Cement*. J Endod 2006; 32(3): 193-7.
- 19-Asgary S, Parirokh M, Eghbal MJ, Stowe S, Brink F. *A Qualitative X-Ray Analysis of White and Grey Mineral Trioxide Aggregate Using Compositional Imaging*. J Mater Sci Mater Med 2006; 17(2): 187-91.
- 20-Torabinejad M, Hong CU, McDonald F, Pitt Ford TR. *Physical and Chemical Properties of a New Root-End Filling Material*. J Endod 1995; 21(7): 349-53.
- 21-Asgary S, Parirokh M, Eghbal MJ, Brink F. *A Comparative Study of White Mineral Trioxide Aggregate and White Portland Cements Using X-Ray Microanalysis*. Aust Endod J 2004; 30(3): 89-92.
- 22-Moretton TR, Brown Jr CE, Legan JJ, Kafrawy A. *Tissue Reactions after Subcutaneous and Intraosseous Implantation of Mineral Trioxide Aggregate and Ethoxybenzoic Acid Cement*. J Biomed Mater Res 2000; 52(3): 528-33.
- 23-Parirokh M, Torabinejad M. *Mineral Trioxide Aggregate: A Comprehensive Literature Review—Part I: Chemical, Physical, and Antibacterial Properties*. J Endod 2010; 36(1): 16-27.

- 24- Shokouhinejad N, Jafargholizadeh L, Khoshkhounejad M, Nekoofar MH, Raof M. *Surface Microhardness of Three Thicknesses of Mineral Trioxide Aggregate in Different Setting Conditions*. Restorative dentistry & endodontics 2014; 39(4): 253-7.
- 25- Shojaee NS, Sahebi S, Karami E, Sobhnamayan F. *Solubility of two Root-End Filling Materials Over Different Time Periods in Synthetic Tissue Fluid: A Comparative Study*. J Dent (Shiraz) 2015; 16(3): 189-94.
- 26- Ayatollahi F, Zarebidoki F, Razavi SH, Tabrizzadeh M, Ayatollahi R, Heydarigujani M. *Comparison of Microleakage of CEM Cement Apical Plug in Different Powder/Liquid Ratio in Immature Teeth Using Fluid Filtration Technique*. J Dent (Shiraz) 2019; 20(1): 37-41.
- 27- Berman LH, Hargreaves KM. *Cohen's Pathways of the Pulp Expert Consult*: Elsevier Health Sciences; 2015.
- 28- Lothamer CW, Anderson A, Hetzel SJ, Adrian AI, Snyder C, Goldschmidt S, et al. *Apical Microleakage in Root Canals Obturated with 2 Different Endodontic Sealer Systems in Canine Teeth of Dogs*. J Vet Dent 2017; 34(2): 86-91.
- 29- Taschieri S, Del Fabbro M, Francetti L, Testori T. *Effect of Root-End Resection and Root-End Filling on Apical Leakage in the Presence of Core-Carrier Root Canal Obturation*. Int Endod J 2004; 37(7): 477-82.
- 30- Lin GSS, Nik Abdul Ghani NR, Noorani TY, Kamarudin A. *Apical Sealing Ability of Different Endodontic Sealers Using Glucose Penetration Test: A Standardized Methodological Approach*. Cumhuriyet Dental Journal 2020; 23(2): 79-87.
- 31- Ayatollahi F, Tabrizzadeh M, Zare Bidoki F, Ayatollahi R, Hazeri Baqdad Abad M. *Comparison of Marginal Adaptation of Mta and Cem Cement Apical Plugs in Three Different Media*. Iran Endod J 2016; 11(4): 332-5.
- 32- Loxley EC, Liewehr FR, Buxton TB, McPherson JC 3rd. *The Effect of Various Intracanal Oxidizing Agents on the Push-Out Strength of Various Perforation Repair Materials*. Oral Surg Oral Med Oral Pathol Oral Radiol Endod 2003; 95(4): 490-4.

Evaluation of Microhardness and Microleakage of CEM Cement after Adding Water to Semi Setting Cement

Mehdi Tabrizzadeh¹, Fatemeh Ayatollahi¹, Fatemeh Valizadeh^{*1}

Original Article

Introduction: Microleakage is one of the most important factors in the failure of root canal treatment. Microhardness is one of the physical properties of bioceramics that can be affected by various environmental factors such as environmental humidity. The aim of this study was to evaluate the effect of adding water to semi-setting cement on the microhardness and microleakage of CEM cement.

Methods: 50 single-rooted teeth were selected. Teeth were cut from the CEJ region and the apical 3 mm of the root were trimmed and dentinal blocks with 5 mm height were prepared. Peeso reamer size 2 was used to prepare the canal. The teeth were divided into two groups of 23 cases and two groups of 2 positive and negative controls. In the first group, CEM-cement prepared according to the manufacturer's instructions was placed in the canal. In the second group, after adding water to the semi-setting CEM cement mixture, the canal was filled with this cement. The samples were placed in 1% methylene blue for 3 days and then cut. Microleakage was recorded under a stereomicroscope. The microhardness of the samples was measured with Vickers device after mounting in acrylic resin. Statistical analysis was performed using SPSS 19 software and Mann-Whitney Kruskal-Wallis and one-way ANOVA tests.

Results: There was a statistically significant difference between the two groups in microleakage (P-Value <0.008) and microhardness (P-Value <0.001).

Conclusion: According to the results of the present study, adding water to the semi-setting CEM cement not only does not have a very bad clinical effect, but also may even increase sealing ability.

Keywords: Microhardness, Microleakage, CEM-Cement.

Citation: Tabrizzadeh M, Ayatollahi F, Valizadeh F. **Evaluation of Microhardness and Microleakage of CEM Cement after Adding Water to Semi Setting Cement.** J Shahid Sadoughi Uni Med Sci 2023; 31(7): 6844-53.

¹Department of Endodontics, School of Dentistry, Shahid Sadoughi University of Medical Sciences, Yazd, Iran.

*Corresponding author: Tel: 09101021729, email: fatme.valizadeh97@gmail.com