

بررسی و مقایسه ریزنشت (میکرولیکیج) آمالگام سینا

دکتر کاظم خسروی

دکتر پروانه بهرامی اسفرجانی

خلاصه

آمالگام سینا (Cinaally) ساخت کارخانه شهید دکتر فقیهی که از نظر نوع آلیاز درگروه آلیازهای با مس بالا قرار دارد و شکل ذرات آن Cut - Fine می‌باشد، از نظر ریزنشت (Microleakge) با استفاده از ماده رادیوایزوپ (CES3) مورد آزمایش قرار گرفت و با آمالگام Sybraloy ساخت کارخانه Sybron/Kerr (England) Ca⁴⁵Amershan از نوع آلیازهای با مس بالا بوده و شکل ذرات آن کروی می‌باشد و عنوان یک آلیاز آمالگام استاندارد شناخته شده است مقایسه گردید. بررسی نتایج بدست آمده مؤید این مطلب است که در زمانهای ۲۴ ساعت، یکماه و دوماه تفاوت معنی‌داری از نظر آماری در میزان ریزنشت (Micoleakage) این دو نوع آمالگام وجود ندارد.

رطوبت جلوگیری کنند' دو قرن بعد جی - وی - بلاک - W - J) در تحقیقات خود مربوط به آمالگام بر نیاز به یک ماده قابل انساط جهت سیل (Seal) حفره تاکید کرد، او تشخیص داد که 'لایه‌های آلوده باقیمانده، دیواره حفره را می‌پوشاند و اینکه حتی اگر درز غیرقابل نفوذی برای آب باشد، الكل و اسیدها می‌توانند به جاییکه آب نتوانسته، وارد شوند.^(۳)

ریزنشت آمالگام در ساعات اولیه و یا حتی روزهای و هفته‌های اول ترمیم شدید بوده ولی با گذشت زمان کاهش می‌یابد، که احتمالاً مربوط به رسوب محصولات ناشی از خوردنگی آمالگام در فضای بین ترمیم دندان است که راه ورود مواد ضرر را می‌بندد.^(۴ و ۵ و ۶ و ۷)

عوامل موثر در ریزنشت:

۱ - فضای بین سطحی (Interfacial Space)

۲ - خواص نامطلوب فیزیکی مواد ترمیمی

۳ - تکنیک‌های نامناسب و غلط در کاربرد مواد ترمیمی

بررسی و مقایسه ریزنشت آمالگام سینا و سیبرالوی

ریزنشت (Micoleakage) : عبور باکتریها، مایعات، مواد شیمیائی، مولکولها و یونها از فضای بین دندان و ترمیم انجام‌شده، ریزنشت نامیده می‌شود.^(۱)

یک ماده ترمیمی ایده‌آل بایستی با ساختمان دندان اتصال فیزیکی و شیمیائی داشته باشد و امروزه سعی اکثر تحقیقات در این مورد در این جهت می‌باشد. گرچه هنوز نتیجه مطلوب بدست نیامده است.

اکثر موادی که توانایی چسیندگی با ساختمان دندانی را دارند از گروه پلی آکریلیک اسید می‌باشند و در سایر مواد دیگر ترمیمی یک فضامیکروسکوپی یا فضای بین سطحی (Interfacial Space)

همیشه بین ترمیم و حفره تهیه شده وجود خواهد داشت.^(۲) این حقیقت که ترمیم‌ها اجازه نفوذ مواد را به دیواره حفره می‌دهند سالهای زیادی است که شناخته شده است. کورنلیس وان سولینگن (Kornelis Van Sollingen) در سال ۱۸۹۰ اظهار داشت که 'مواد رزینی و فلزی نمی‌توانند کاملاً از نفوذ

فضای بین سطحی

حرارتی خاصی دارد. مواد ترمیمی نیز هر کدام ضریب انبساط حرارتی خاص خود را دارند. اگر این مقدار برای دندان و ماده ترمیمی مشابه باشد ریزنیست حداقل است ولی متاسفانه چنین ماده‌ای در حال حاضر در دسترس نیست. ضریب انبساط حرارت دندان (قطع تاج) $C^{-1} = 10 \times 10$ و ضریب انبساط حرارتی آمالگام $C^{-1} = 28 \times 22$ است.^(۱)

با توجه به تفاوت زیادی که دیده می‌شود در تغیرات حرارتی، آمالگام بیش از مینا و عاج اطراف منقبض و منبسط می‌شود و با توجه به تمایل مایعات به نفوذ در لبه‌ها (Margins).

انقباض و انبساط متناوب ترمیم مثل یک پمپ یا مکش عمل کرده و مایعات را به فضای بین دندانی و ترمیم می‌کشند. تمام مواد ترمیمی دارای ضریب انبساط حرارتی متفاوتی با ساختمان دندان هستند.^(۸)

تکنیک ترمیم

تکنیک‌های ترمیمی نامناسب می‌تواند سبب عدم تطابق کافی ماده با ساختمان دندان و کاهش خواص فیزیکی شوند.^(۱) اهمیت این مساله برجی، وی، بلاک پوشیده نمانده بود و با استفاده از تئوری پوسیدگی میلر (Miller) وی را به تهیه خطرات بر طبق اصول علمی جهت اجتناب از پوسیدگی لبه‌ای عودتکننده راهنمایی کرد.^(۳) روش‌های نامناسب کاربرد مواد و وسایل در دندان نیز اثر دارد زیرا دندان در طی مراحل تهیه حفره بسیار حساس است. برای مثال استفاده از فرزهای مضر و نامناسب، رعایت نکردن اصول علمی تهیه حفره و غیره.^(۱)

تکنیک فشردن (Condensation)

نحوه فشرده کردن نیز در نشت تأثیر دارد. با اعمال نیروی فشردن در یک میلیمتری دیواره‌های حفره نشت لبه‌ای فشردن (Marginal leakage) زیادی بوجود خواهد آمد. جهت کاهش

فاصله‌ای اجتناب‌ناپذیر بین ساختمان دندان و ماده ترمیم یا بیس (Base) و لاینر (Liner) است. میزان این فضا و فعالیت باکتریایی که در آن رخ‌می‌دهد در ریزنیست دخالت دارند و سبب عود پوسیدگی می‌شوند. با توجه به اندازه باکتریها فضایی بین ۲ تا ۲۰ میکرون جهت نفوذ باکتریها و محصولاتشان لازم است. البته فضای کمتر از ۵۰ میکرون نمی‌تواند سبب پوسیدگی شود. اما این فاصله در پایین‌ترین حد دقت دید ما بوده و برای دندانپزشک تشخیص کلینیکی آن مشکل است.

خواص نامطلوب فیزیکی مواد ترمیمی

از میان این خواص انحلال و ضریب انبساط حرارتی ماده ترمیمی در عدم موفقیت آن در تطابق با دیواره حفره تهیه شده در دندان مهمترند.

انحلال

انحلال یک ماده به عوامل زیر بستگی دارد:

- ۱ - چسبندگی مواد غذایی
- ۲ - بهداشت دهان

۳ - مقدار و دفعات مصرف کربوهیدراتها.

این عوامل می‌توانند سبب تخریب و فساد سریع نواحی از ماده ترمیمی بخصوص در قسمت سرویکال (Cervical) که به آسائی توسعه بزرگ شسته نمی‌شوند و در مناطق تجمع ذرات غذا و پلاک میکروبی شوند.

ضریب انبساط حرارتی Expansion

این عامل نیز نقش مهمی را در ریزنیست ایفا می‌کند. دندانی که در تبادل دینامیک با مایعات دهان است ضریب انبساط

عمل ملجمه‌سازی ایجاد می‌شود) در ایجاد این سیل بسیار مهم است. پس این سوال مطرح می‌شود که توانایی آلیاژهای با مس بالا که نسبت به نوع Conventional فاز گاما دوکمتری داشته‌ویا فاقد آن هستند در برابر ریزنشت چه مقدار بوده و آیا کاهش می‌یابد و یا نحوه آن به چه صورت است؟ تحقیقات متعددی در این زمینه صورت گرفته است که همگی نتایج مشابهی را اعلام می‌کنند و آن اینکه مقاومت افزایش یافته آمالگام با مس بالا نسبت به خوردگی نقش تعیین‌کننده‌ای در سیل لبه‌ای (Marginal seal) ندارد البته در زمان کوتاه آلیاژهای کروی با مس بالا ریزنشت کمتری نسبت به آلیاژهای Conventional با فاز گاما دو نشان داده‌اند. این مساله نشان می‌دهد که فقدان فاز گاما دو سبب افزایش ریزنشت ترمیم نمی‌شود.

ایمز (Eames)، مک نامارا (Mac Namara)، دوپورون و همکاران (Duporon et al) گزارش دادند که آلیاژهای کروی با مس بالا استحکام فشاری بالاتر - مقاومت بیشتر به خوردگی و خوش ایستائی (Static creep) کمتری نسبت به آلیاژهای آمالگام (Conventional) حاوی فاز گاما دو دارند بخاطر این برتریها در خصوصیات فیزیکی و یافته‌های ما در مورد کاهش ریزنشت، معتقدیم که آلیاژهای با مس بالا مواد ترمیمی برتری هستند. اما حتی با یک آلیاژ برتر جانشینی برای تعییت از اصول طراحی حفره و کاربرد دقیق مواد ترمیمی وجود ندارد. (۱۱ و ۱۲) در یک مطالعه آزمایشگاهی دیگر نشان داده شده است که شماری ریزنشت (Micro leakage pattern) آلیاژ آمالگام با مس بالا اساساً شبیه به شماری ریزنشت ایجاد شده بوسیله آمالگامهای Conventional است. (۱۳)

دریک سری از یافته‌های آزمایشگاهی اعلام شده است که ترمیمیهای انجام شده با آلیاژهای بدون روی، بیشتر از ترمیمیهای انجام شده با آلیاژهای حاوی روی دچار تخریب لبه‌ای می‌شوند، استحکام فشاری بیشتر، جاری شدن (Flow) و ثبات ابعادی بهتر در آمالگامهای حاوی روی مشاهده شده است. (۱۴)

زیرنشت بایستی کندانسور را بصورت ورتیکالی در طول دیواره حفره و یا نسبت به دیواره زاویه‌دار قرار داد و نیرو را بسمت دیوارهای اعمال کرد. در دو صورت اخیر نشت تفاوت چندانی ندارد و مساله مهم اعمال نیروها بطرف دیواره حفره می‌باشد.

برآورده کردن بعد از فشردن آمالگام

سبب ریزنشت می‌شود اما نمی‌تواند آنرا متوقف کرده و یا ریزنشت حاصله از عوامل کاربرد (Manipulation) ناقص را جبران کند. در حقیقت افزایش پلاستی سیتی و فشار کاندنس کردن بیش از برآورده کردن در کاهش ریزنشت موثرند. کلام برای کاهش ریزنشت بایستی مراحل کاربرد بدون نقص و ایده‌آل صورت گیرد. (۹)

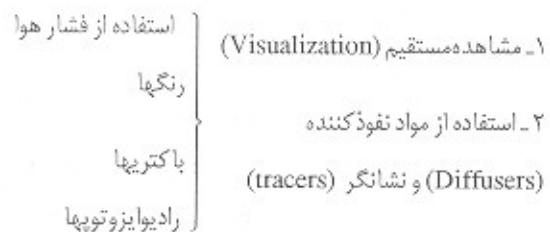
نشت برای آمالگامهای دندانی قطعاً در ارتباط با شکل ذرات (کروی - تراشه‌ای - مخلوط) و یا ترکیب آنها (با مس بالا یا با مس پایین) نمی‌باشد بلکه یک ارتباط مثبت بین تغییرات ابعادی و نشت لبه‌ای وجود دارد زیرا آمالگامهای منقبض شونده (Contracting) بیش از نوع متعادل (Balanced) و منبسط شونده (Expanding) دچار ریزنشت می‌شوند. یک آمالگام با انقباض زیاد بیشتر نشت لبه‌ای است تا آنها که انقباض کم یا انبساط کمی داشته و یا متعادل هستند. یافته‌های اولیو (olio) در سال ۱۹۷۶ این مساله را تایید می‌کند، او دریافت: که در آزمایشات میکروسپیک کیفیت تطابق آمالگام با دیوارهای حفره همچنانکه آمالگام از نوع منبسط شونده (${}^{-1} \text{mm/cm}^{+1}$) به متعادل (${}^{-1} \text{mm/cm}^{+1}$) و کمی منقبض شونده (${}^{-1} \text{mm/cm}^{+1}$) و بسیار منقبض شونده (${}^{-1} \text{mm/cm}^{-2}$) می‌رسد کاهش می‌یابد. (۱۰)

چنانچه گفته شد ریزنشت با گذشت زمان کاهش می‌یابد که در رابطه با محصولات ناشی از خوردگی است که در فضای بین دندان و ترمیم ایجاد شده و نشت می‌کند و راه را بر ورود مواد مضر می‌بندد. فاز گاما دو (کمپلکس قلع - جیوه) که در طی

روشهای تحقیق ریزنشت

ترکهای مینائی یا اشکالات تکاملی را بوسیله Scaler و مسواک تمیزکرده و در سرم فیزیولوژی نگهداری شد.(۱۳) در سطوح با کمال آنها با استفاده از تورین همراه با آب و فرزفیشور کار باید شماره ۲۷۱ حفرات کلاس پنج (۵۷ و ۱۱) با طول ۴ میلیمتر و عرض ۲ میلیمتر و عمق ۲ میلیمتر در $\frac{1}{3}$ میانی دندان (۱۴) تراش دادیم. بعد از هر پنج تراش، فرز عوض شد. سپس جهت پرکردن دندانها با آمالگام‌های مورد آزمایش ابتدا حفرات را به مدت ۱۵ ثانیه با پوار آب شسته و به مدت ۱۰ ثانیه با پوار هوا خشک نمودیم(۷) آمالگام‌ها طبق زمان مشخص شده از سوی کارخانه تولیدکننده بطور مکانیکی مخلوط شدند ۳۰۰ دندان از دندانها با آمالگام سینا(آمالگام سینا - شهید دکتر فقیه) و ۳۰ عدد دیگر با آمالگام سیبرالوی (Siberalvi - Siberzon - Kr - Amerika) پرشدند. برای داشتن دقت مطلوب‌تر در نحوه کاندنس کردن سعی شد گروههای آزمایشی به گروههای کوچکتری تقسیم شوند و هر روز ۱۰ دندان با آمالگام مورد نظر پرشد، با رعایت زمان مورد لزوم آزمایشات بعدی بر روی آنها صورت گرفت. آمالگام‌ها در حفرات بطريقه، لترالی و ورتکالی پک شدند(۷) سعی شد نیروی کاندنس کردن تمام دندانها یکسان اعمال شود. به منظور یکسان نمودن شرایط کار تمامی مراحل در هر دو گروه آزمایشی توسط یک نفر انجام شد.(۸) حفرات بصورت اوروفیلد پر شد و با کار و رکتور صحیح به پرکردن داده شد. بعد از ۱۵ دقیقه با کشیدن رول پنبه به سطح پرکردن تا حد قابل قبول از برطرف شدن Over lapping در سطوح مجاور حفره اطمینان حاصل شد. ۲۰ دقیقه بعد از کاندنس کردن پرکردنها را برپیش کردیم.

گروههای مختلف دندانهای پرشده را در بشرهای جداگانه حاوی سرم فیزیولوژی(۱۱) قرار داده و بر روی بشرها بر چسبهایی متصل نمودیم که روی آنها نوع آمالگامی که



رادیوایزوتوپ‌ها: در سال ۱۹۵۱ ^{45}Ca توسط آرمسترنگ (Armstrong) و سیمون (Simon) برای نشان دادن نفوذ لبه‌ای در اطراف ترمیم‌های آکریلیک استفاده شده. ایزوتوپ‌ها یا Tracers عمیق‌تر نفوذ‌کرده، بنابراین استفاده از آنها امکان تعیین مقادیر کم نشت را فراهم می‌سازد و روش دقیقی است. وین رایت (Wain Wright) در همان سال تنواع ایزوتوپ‌های مورد استفاده را توسعه داد و مشکلات این روش را نیز شرح داد. لارسن (Larsen) و کرانفورد (Cranford) در سال ۱۹۵۶ نیز کارهایی در این زمینه با آمالگام انجام دادند. گوینگ (Going) و همکارانش (1964-1960) تحقیقات وسیعی را با تعداد زیادی رادیوایزوتوپ بر مواد ترمیمی انجام دادند. رادیوایزوتوپ‌های استفاده شده شامل ^{35}S - ^{131}I - ^{55}Mn - ^{22}Na و ^{45}Ca می‌باشد. در این میان ^{45}Ca بیشتر مورد استفاده قرار می‌گیرد که بخاطر انرژی کمتر اشعه β و غیرقابل نفوذبودن آن به مینا نمی‌باشد. همچنین بخاطر نداشتن اشعه گاما اتورادیوگراف (Autoradiograph) بهتری را خواهیم داشت. این روش بقدرتی در تعیین ریزنشت حساس است که هیچ سیستم غیرقابل نشستی را نمی‌توان یافت. در این روش محدودیت‌هایی در رابطه با اندازه مولکولی، تغییرات یونی، میل ترکیب شیمیائی نشانگر با مواد ترمیمی و ساختمان دندان وجود دارد. از معایب دیگر آن گرانی، پیچیده‌بودن مراحل کار، نیاز به تجهیزات و پرسنل خاص می‌باشد.

مواد و روش تحقیق

* ^{45}Ca جزو مواد بتای نتفی دهنده بوده، ارزی اشعه بتای منفی مانع شده از آن Kev است. نیمه عمر این ماده ۱۶۴ روز می‌باشد.

برش تاج دندانها ریشه دندانها را در قالبهای مومی مکعب شکلی که قبلاً آماده شده بود قرار داده و با آکریلی Self-Cure اطراف آنها را پرکردیم (۱۱) پس از سخت شدن آکریل، تاج دندانها را با یک دیسک الماسی دو طرفه نازک برش بوكولینگوالی دادیم بطوریکه برش از وسط ترمیم رد شود (۴ و ۷) سپس دو نیم دندان را با آب و ماده تمیزکننده شستشو دادیم (۵ و ۶ و ۷ و ۱۱) سپس در تاریخکاخه دو نیم هر دندان را جهت تهیه اتورادیوگراف از سمت برش داده شده روی یک فیلم رادیوگرافی دندانی اولترا سپید باز شده (۷ و ۱۶) قرار دادیم و در طرف دیگر فیلم یک لام شیشه‌ای میکروسکوب را گذاشته آنها را با چسب به هم ثابت کردیم (۷). سپس نمونه‌های آماده شده را جداگانه در پوشش‌های غیرقابل نفوذ برای نور قرار داده و در یک جعبه عایق نور برای مدت هفده ساعت (۴ و ۵ و ۶ و ۱۱ و ۱۵) قرار داد. و سپس فیلم‌ها را در شرایط یکسان ظاهر کردیم.

بحث و نتیجه‌گیری

برای روش‌تر شدن میزان نفوذ رادیوایزوتوپ در بین پرکردنی و دیواره دندان از کدهای مختلفی برحسب میزان نفوذ، استفاده شد که بدین ترتیب می‌باشد:

A : بدون نشت

B : (نشت کم) نفوذ ماده رادیوایزوتوپ به فضای بین دندان و

Cavo Surface angle

C : (نشت متوسط) نفوذ ماده رادیوایزوتوپ به فضای بین دندانی و ترمیم آمالگام در طول دیواره جینجیوالی و انسیزالی یا اکلوزالی، بدون نفوذ به دیواره اگزیال

D : (نشت زیاد) نفوذ ماده رادیوایزوتوپ به دیواره اگزیال (۱۵)

* واحد پرتودهی کوری (Ci) برابر است با 2.77×10^{-3} واپاشی در ثانیه، واحد کوری کمیت نسبتاً بزرگی برای پژوهشی هسته‌ای است، عموماً اجزء واحد کوری از قبیل میلی کوری (Mci) و میکروکوری (μCi) منابع برند.

دندان با آن پر شده و تاریخ پرکردنی نوشته شده بود. سپس این بشرها را در حمام آب گرم که روی حرارت ۳۷ درجه سانتیگراد تنظیم بود گذاشتیم (۷ و ۱۳) سرم فیزیولژی هر هفته یکبار تعویض شد.

بعد از گذشت زمانهای مورد نظر یعنی ۲۴ ساعت (۴ و ۱۳) یک ماه (۱۱) و دو ماه هر مرتبه ۲۰ دندان، از هر یک از آمالگام‌ها را مورد بررسی قرار دادیم.



دندانهای مورد آزمایش را از سرم فیزیولژی خارج نموده با پوار هوا خشک کردیم. قبل از گذاشتن دندانها در محلول رادیو ایزوتوپ بایستی اقداماتی جهت جلوگیری از نفوذ رادیوایزوتوپ به قسمت‌های مختلف دندان و از جمله پالپ انجام می‌دادیم. بدین قرار: که ابتدا با دقت ایکس ریشه‌ها را با موم چسب سیل نموده (۶ و ۱۱) و سپس قسمت‌های مختلف دندان، بجز حاشیه یک میلیمتری اطراف پرکردنی (۷) را با دو لایه لاق ناخن (۱۱ و ۱۶) پوشاندیم. لاق‌ها را با دو رنگ متفاوت انتخاب کردیم تا مطمئن شویم در هر قسمت از دندان دو لایه لاق بر روی هم قرار گرفته‌اند (۱۱).

سپس محلول رادیوایزوتوپ ^{131}I به فرم کلرید کلسیم را با غلظت $1\text{ mci}/\text{ml}$ (۴ و ۵ و ۶ و ۷ و ۱۳ و ۱۶) تهیه نموده و نمونه‌ها را در محلول قرار دادیم. پس از گذشت ۲ ساعت دندانها را از محلول رادیوایزوتوپ در آورده ابتدا با استون و سپس با آب و صابون شستشو دادیم تا لاق و موم چسب از دندان‌ها پاک شود (۱۱ و ۱۶) سپس به منظور سهولت کار هنگام

آمالگام‌های عرضه شده با بازار اکثر محققین دست به اندازه‌گیری این معیار کلینیکی مهم می‌زند. پس آمالگام‌هایی موفق‌ترند که کمترین میزان ریزنشت را نشان دهند.

جهت بررسی ریزنشت روشها و مواد مختلف تاکنون مورد استفاده قرار گرفته است. گواینگ (Going) و همکارانش در طی تحقیق خود نشان دادند که تکنیک استفاده از رادیوایزوتوب بسیار حساس می‌باشد^{(۱) و (۷)} (مطالعات متعددی در رابطه با اندازه‌گیری ریزنشت در آمالگام‌های مختلف دندانی و از جمله سپرالوی تاکنون انجام شده است. هاووس (House/R.C) و همکارانش^(۱۱) در سال ۱۹۸۰ بررسی مشابهی را بر روی چند آمالگام کروی با مس بالا و از جمله سپرالوی در زمانهای یک هفته، یک ماه و سه ماه انجام دادند و در نتایج آزمایشاتشان ذکر شده است که ۴۰ درصد از تمامی ترمیم‌های انجام شده با آمالگام سپرالوی نشت نوع D داشته‌اند (۱۲) (ترمیم از ۳۰ ترمیم) و آمالگام‌های با مس بالای دیگر بین ۲۷ درصد (tytin) تا ۳۰ درصد (Capraloy) نشت نوع D داشته‌اند.

نتایج آزمایشات انجام شده بر روی آمالگام سینا و سپرالوی در جداول شماره ۱ و ۲ آمده است. جهت بررسی دقیق تر ارقام بدست آمده، نتایج حاصله را به دو گروه بدون (C+D) نشت و نشت کم (A+B) نشت متوسط و شدید تقسیم نموده و مورد تجزیه و تحلیل آماری قراردادیم (آزمون فیشر) در بررسی ریزنشت دیواره جینجیوالی نمونه‌های ۲۴ ساعته آمالگام سینا مشاهده شد که تعداد نمونه‌های بدون نشت یا نشت کم (A+B=۳) به مراتب کمتر از تعداد نمونه‌های با نشت متوسط و شدید (C+D=۵) می‌باشد (جدول ۱) در مورد آمالگام سپرالوی نیز با تفاوت کمی همین نتیجه بدست آمده (A+B=۴ و C+D=۶) سپس ریزنشت دیواره جینجیوالی نمونه‌های این دو آمالگام در ۲۴ ساعت اول مشابه یکدیگر می‌باشد ($P=0.353$) نمودار شماره ۱ در آزمایشات یکماهه، بررسی میزان ریزنشت دیواره جینجیوالی

جدول ۱- ریزنشت دیواره جینجیوالی نمونه‌های آزمایش شده

ماده ترمیمی	۲۴ ساعته				یک ماهه	دو ماhe
	A	B	C	D		
آمالگام سینا	۰	۳۶	۱	۱۴۵	۰	۱۷۲
آمالگام سپرالوی	۰	۴۶	۰	۱۴۴	۰	۴۳۴
P valve						
A+B , C+D	۰/۳۵۳				۰/۵۴۱	۰/۳۰۸

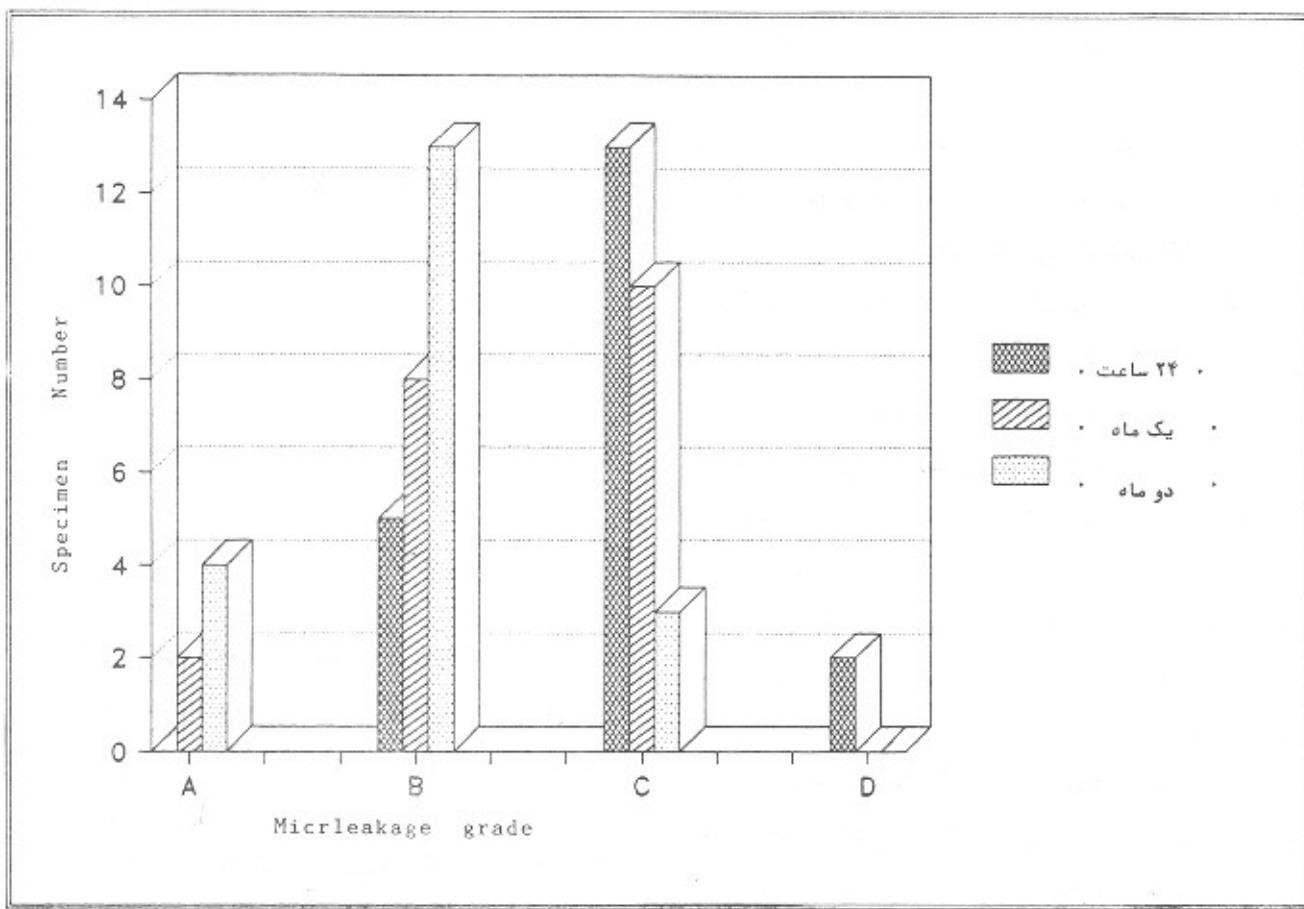
جدول ۲- ریزنشت دیواره اکلوزالی نمونه‌های آزمایش شده

ماده ترمیمی	۲۴ ساعته				یک ماهه	دو ماhe
	A	B	C	D		
آمالگام سینا	۰	۲۷	۱	۱۴۵	۰	۳۶۱
آمالگام سپرالوی	۰	۱۸	۱	۲۴۳	۰	۴۴۲
P Valve						
A+B , C+D	۰/۳۰۲				۰/۸۰۴	۰/۱۰۵

ریزنشت یکی از عواملی است که در موقیت یک ترمیم مؤثر است و معمولاً بعنوان یک عامل مخرب عمل می‌کند و می‌تواند سبب ایجاد پوسیدگی‌های ثانویه و نکروز پالپ شود. ریزنشت می‌تواند تحت تاثیر عواملی نظیر جذب مویرگی، شکستگی لبه‌ای و تغییرات بین سطحی قرار گیرد. احتمالاً بیشترین عامل مؤثر می‌تواند انقباض و انبساط متنابع ماده ترمیمی تحت تاثیر تغییرات حرارتی باشد.^(۱۷) امروزه بیشتر ترمیم‌ها با آمالگام انجام می‌شود که می‌تواند بدليل تمایل ترمیم‌های آمالگام به نشت لبه‌ای کمتر باشد. پس یکی از دلایل موقیت‌کلینیکی آمالگام توانایی آن در به حداقل رساندن ریزنشت است.^{(۴) و (۵)} میزان نشت یکی از معیارهایی است که توسط آن محقق می‌تواند ارزش و دوام مواد ترمیمی را در حفره دهان پیشگوئی کند.^(۱) بمنظور ارزیابی کلینیکی

می باشد. در هر دو آمالگام در این زمان نشت نوع D مشاهده شد. P. Value بدست آمده از این نمونه ها 0.541 می باشد که با توجه به میزان P به مشابهت بیشتر این دو در این زمان پی می بریم (نمودار ۱).

ترمیمهای انجام شده با آمالگام سینا نشان داده است که مجموعه تعداد نمونه های بدون نشت و نشت کم ($A+B=5$) برابر تعداد نمونه های با نشت متوسط می باشد ($C=5$). در مورد آمالگام سیرالوی در این آزمایش تعداد نمونه های بدون نشت و نشت کم ($A+B=5$) و نشت متوسط ($C=4$)



نمودار ۱ - بررسی و مقایسه تغییرات درجه ریزنشت در نمونه های ۲۴ ساعته، یک ماهه و دو ماهه آمالگام سینا

آمالگام سیرالوی مجموع نمونه های بدون نشت و نشت کم ($C=4$) بیشتر از تعداد نمونه های با نشت متوسط ($C=4$) می باشد (نمودار ۲) در این زمان هم گرچه تفاوت هایی ذرا پراکنده نمونه ها در درجات مختلف نشت بین نمونه های دو آمالگام دیده می شود ولی مشابهت آنها مشبّت

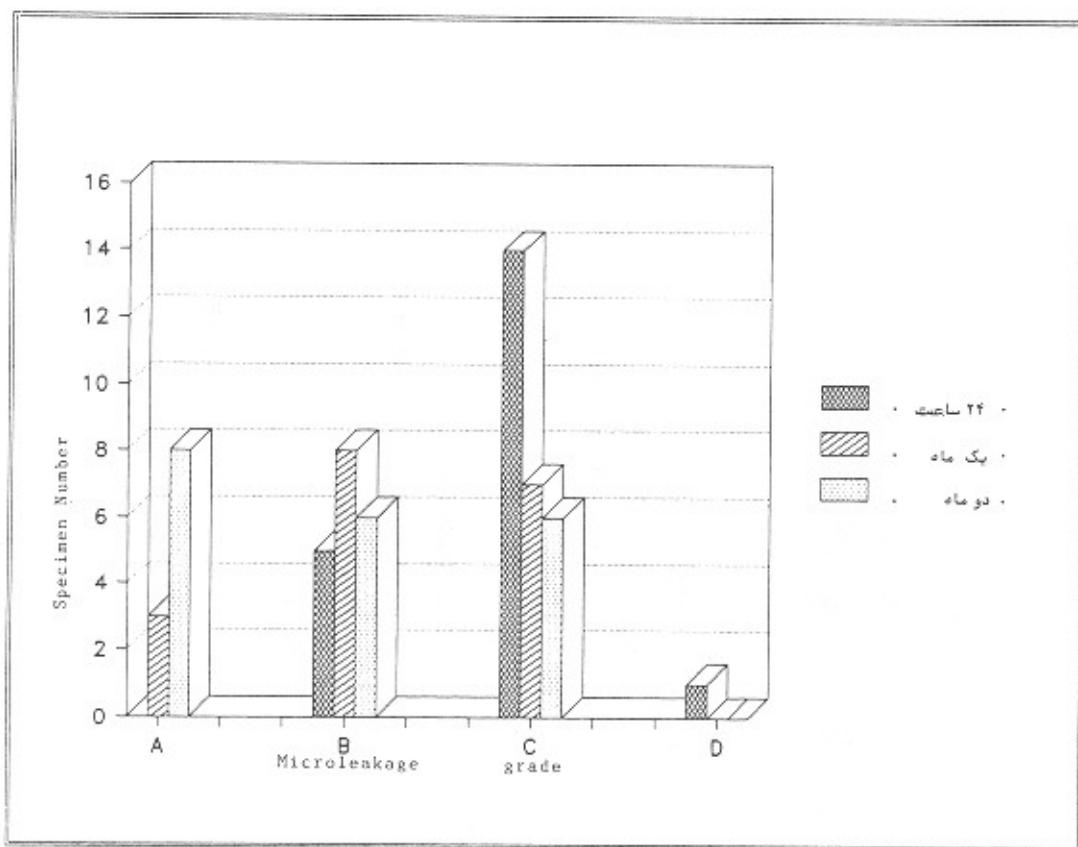
بررسی ریزنشت دیواره جینجیوالی نمونه های دو ماهه آمالگام سینا

نمونه های بدون نشت و نشت کم ($A+B=4$) به مرتب بیش از تعداد نمونه های با نشت متوسط بوده ($C=2$ و $D=0$). بررسی ریزنشت دیواره جینجیوالی نمونه های دو ماهه

یعنی در اینجا نیز تعداد نمونه‌های بدون نشت و نشت کم ($A+B=2$) به مراتب کمتر از تعداد نمونه‌های با نشت متوسط و شدید ($C+D=8$) می‌باشد. بررسی ریزنشت دیواره اکلوزالی نمونه‌های ۲۴ ساعته آمالگام سیبرالوی این نتایج را به ما می‌دهد: $C+D=9$ و $A+B=1$ پس در هر دو گروه آزمایش اکثربت نمونه‌ها درجهات بالا از نشت را نشان داده‌اند $P=0.302$. همچنین در هر دو گروه دیواره اکلوزالی نتیجه بدتری نسبت به دیواره جینجیوالی داشته است.

شده است ($P=0.308$) اما تا کمتر از مشابهت آنها در زمانهای ۲۴ ساعت و یکماه است. در نمونه‌های دو ماهه نتایج آمالگام سینا بهتر می‌باشد. زیرا پراکندگی تعداد نمونه‌ها در گروههای A و B به مراتب بیش از C و D می‌باشد. علت آن شاید زمان شروع خوردگی در نوع آمالگام سینا است که در رابطه با شکل ذرات و میزان تشکیل فازهای مقاوم به خوردگی در آن باشد.

بررسی ریزنشت دیواره اکلوزالی نمونه‌های ۲۴ ساعته آمالگام سینا نتایج تقریباً مشابهی را دیواره جینجیوالی دارد.



نمودار ۲ - بررسی و مقایسه تغییرات درجه ریزنشت در نمونه‌های ۲۴ ساعته، یک ماهه و دو ماهه آمالگام سیبرالوی

(نمونه‌های یکماهه آمالگام سینا) بدست آورده‌یم. در مورد آمالگام سیبرالوی وضعیت کمی فرق می‌کند و دیواره اکلوزالی نتیجه بهتری را نسبت به دیواره جینجیوالی در همین نمونه‌ها نشان می‌دهد $A+B=6$ و $C=3$ و $D=0$.

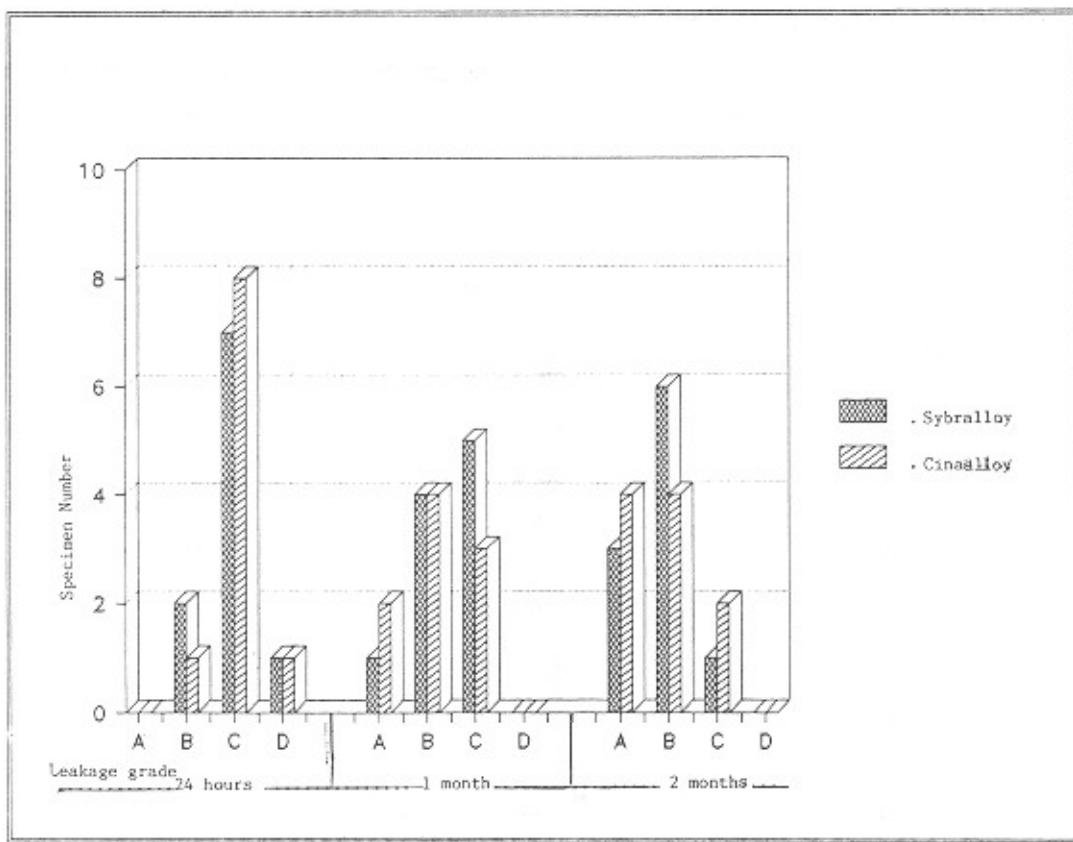
بررسی ریزنشت اکلوزالی نمونه‌های یک ماهه آمالگام سینا نمونه‌های بدون نشت و نشت کم ($A+B=5$) برابر با تعداد نمونه‌های با نشت متوسط بوده $C=5$ و $D=0$ می‌باشد. یعنی مشابه همان نتایجی که از دیواره جینجیوالی همین نمونه‌ها

$D=0$ در این نمونه‌ها $105 + 0$ می‌باشد (نمودار ۳). معمولاً شدت نشت در دیواره جینجیوالی حفرات کلاس پنج بیشتر از دیواره اکلوزالی گزارش می‌شود (۷) ولی در این آزمایش نتوانستیم به نتیجه قطعی در این زمینه دست یابیم و شاید به این دلیل است که ترمیمهای در $\frac{1}{3}$ میانی دندانها انجام شده در نتیجه جهت جهت منشورهای مینائی در دیواره‌های اکلوزالی

بررسی ریزنشست دیواره اکلوزالی نمونه‌های دوماهه آمالگام سینا

تعداد نمونه‌های بدون نشت و نشت کم ($A+B=9$) به مراتب بیشتر از نشت متوسط ($C=1$) می‌باشد.

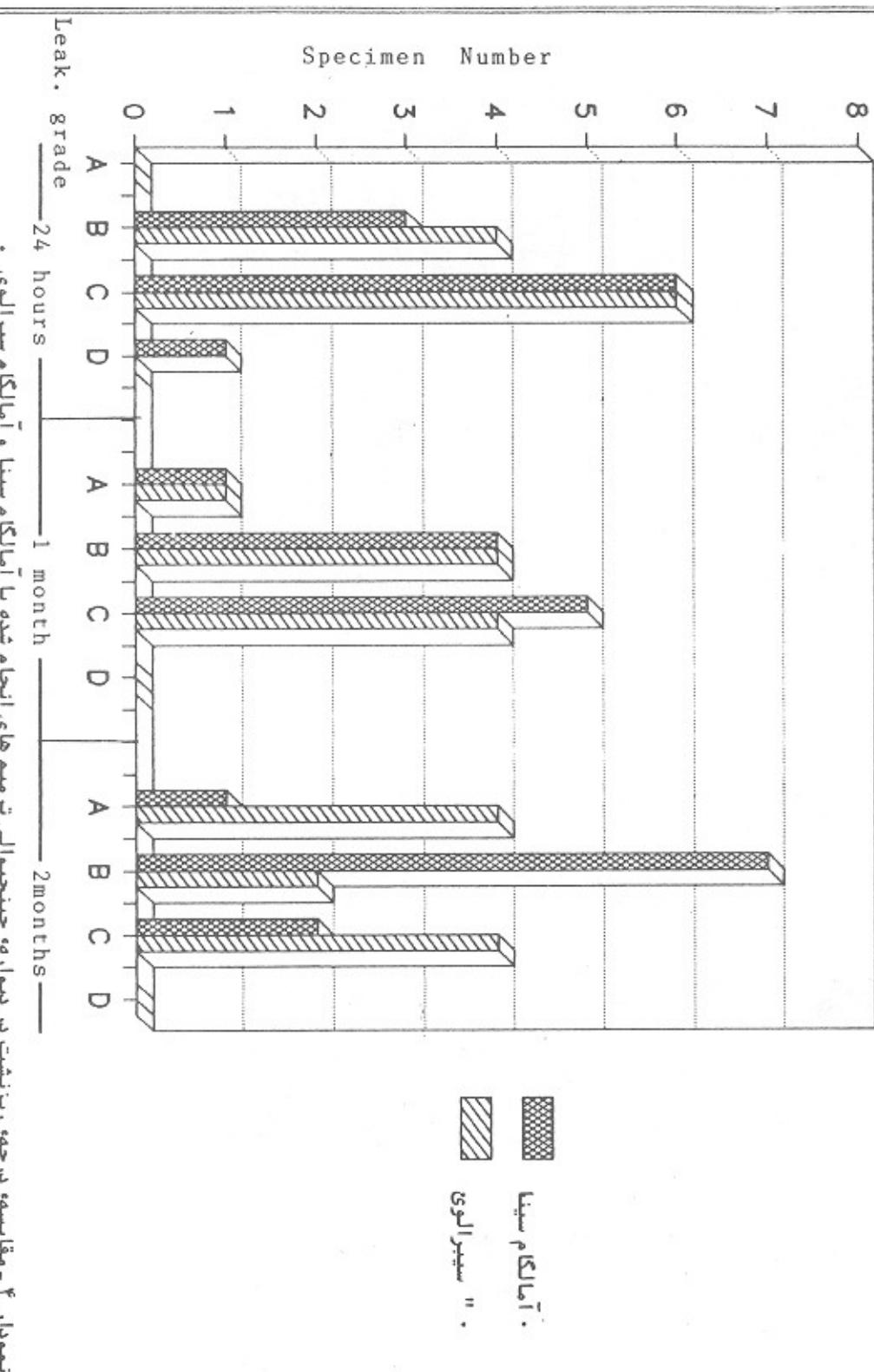
نشت نوع D نیز مشاهده نشد. در مورد آمالگام سیبرالوی هم تقریباً همین نتیجه بدست آمده است $A+B=8$ و $C=2$



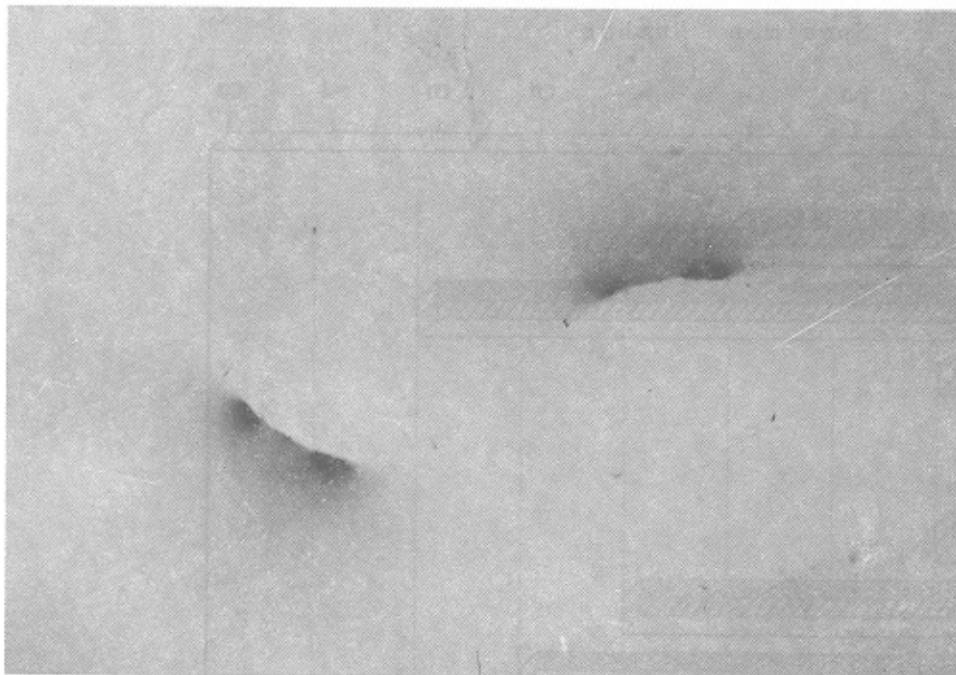
نمودار ۳ - مقایسه درجه ریزنشست در نمونه‌های ترمیم شده با Sybralloy و Cinaalloy (دیواره اکلوزالی)

دلیل این کاهش را می‌توان کامل شدن ترکیب پودر و چیوه در تشکیل فازهای مختلف آمالگام و رسیدن به مرحله ثبات ابعادی دانست (۲) و در طولانی مدت آنرا با رسوب محصولات خورده‌گی بین دندان و ترمیم انجام شده مرتبط می‌دانند (۴). در این تحقیق ریزنشست آمالگام سیبرالوی و سینا مورد بررسی قرار گرفت بررسی سایر خواص نیز لازم است.

و جینجیوالی مشابه بود. چنین نتیجه‌ای در همه موارد بدست نیامد. از بررسی نتایج بدست آمده می‌توان دریافت که در هر دو گروه آزمایش حداقل نشت در ۲۴ ساعت اول بعد از ترمیم دیده می‌شود. که می‌توان آنرا با انقباض و انبساطی که در ساعت اولیه ترمیم در آمالگام رخ می‌دهد مرتبط دانست (۲ و ۸) همچنین ریزنشست باگذشت زمان کاهش یافته است (۵ و ۱۸ و ۲۰).



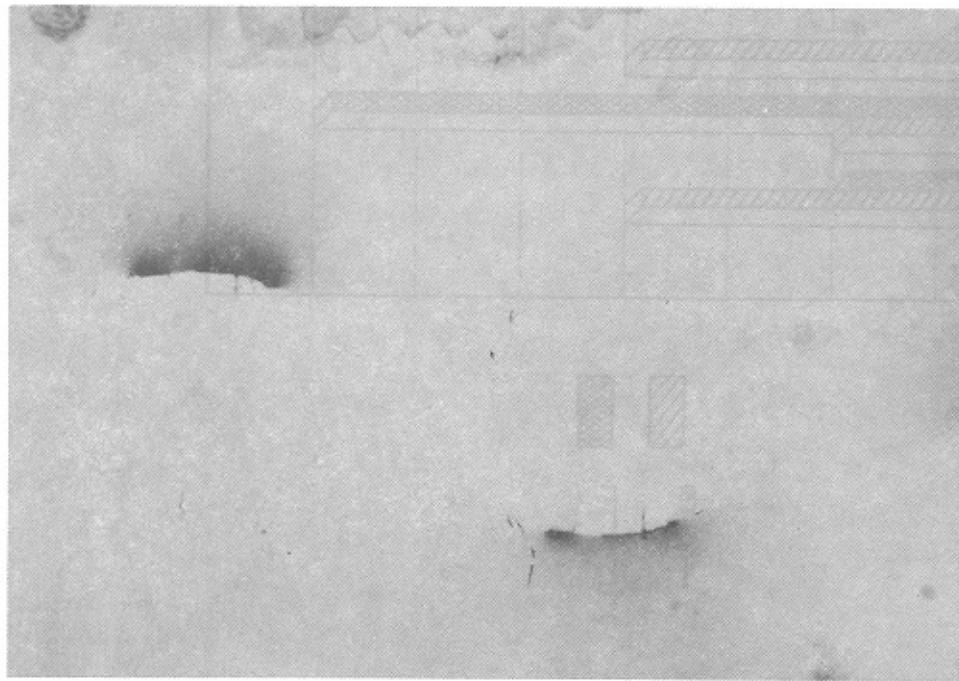
نمودار ۴ - مقایسه درجه ریزنشست در دیواره جینجیووالی ترمیم های انجام شده با آمالگام سپیا و آمالگام سپیرالوئی .



نوع نشت دیواره اکلوزالی C

نوع نشت دیواره جینجیوالی C

تصویر ۱ - اتودیوگراف ۱ ماهه آمالگام سینا



نوع نشت دیواره اکلوزالی B

نوع نشت دیواره جینجیوالی C

تصویر ۲ - اتودیوگراف ۲ ماهه سپرالوی

SUMMARY

The relation between Dental caries and the milk that child feed by it is the subject of this study.

Amalgam continues to be the most widely used material in dentistry (17). It is used in at least 75% of all single - tooth restorations(1). Its continuous popularity all over the world is attributed to a number of factors.

Among the most important of these are relative ease of manipulation, cost, time required for insertion, and clinical longevity (17).

The other reason for this popularity is the tendency of the amalgam restoration to minimize marginal leakage (1,2).The reason for the diminished leakage has been attributed, in part, to the deposition of corrosion products from the amalgam into the space between the restoration and tooth(2).

Dental amalgam are combinations of mercury with silver, copper, tin , and possibly zinc or other metals in dilute concentrations(17).

One of the most important clinical properties of dental amalgam is microleakage.

Microleakage- the passage of bacteria, fluids, chemical substances, molecules and ions between the tooth and its restoration(3). Microleakage at the restoration tooth interface has long been identified as a cause of secondary caries and postoperative sensitivity(7).

Factors contributing to microleakage include the interfacial space/inadequate physical properties of the restorative material, and improper restorative technique or procedures. Microleakage is Used as a criterion by which dentists and researchers can predict the performance of restorative materials in the oral environment(3).

The purpose of this research is to evaluate the in vitro microleakage of Cinaalloy, a high - copper amalgam with fine - cut particles that is producing by the shahid Dr. Faghihi factory, and Sybraloy, a standard spherical high - copper amalgam, that is producing by sybron/kerr factory.

This evaluation was made by ^{45}Ca (CES3 Amersham England) isotope solution in the form of calcium chloride. The specimens were evaluated at 24 hours, one month, two months after condensation. The results of the statical analysis for differences in microleakage of each restorative material and the differences within materials at each time interval at the 5% level of significance, showed that no significant difference in microleakage is observed in the two amalgams.

REFERENCES

1. Baure, J.G ; Henson, J.L. 1989. Microleakage: A measure of the Performance of direct filling materials. *Operative Dent.* 9: 2-9.
2. Phillips, R.W. 1982. *Skinner's science of dental materials.* 58.59, 302-343. 490-491
3. Smith, D.C; Williams, D.F. 1982. Biocompatibility of dental materials. P:5.
4. Andrews, J.T; Hembree, J.H. 1978. Microleakage of several amalgam systems: An animal study. *J.P.D.* oct; 40:418-421.
5. Andrews, J.T; Hembree, J.H. 1975. In vitro evaluation of marginal leakage of corrosion - resistant amalgam alloy. *J.Dent child* oct; 42(5) 367-370.
6. Boyer, D.B; Torney, D.L. 1979. Microleakage of amalgam restorations with high - copper content. *JADA.* August; 99:199-202.
7. Bradley, E.L; Gottlieb, E.W. et all. 1985. Microleakage of conventional and high copper amalgam restoration. *J.P.D.* 53:355-360.
8. Leinfelder, K.F; Lemonds, J.E. 1988. *Clinical restorative materials and techniques.* 1-42,58,71.
9. Mahler, D.B; Nelson, L.W. 1984. Factors affecting the marginal leakage of amalgam. *JADA.* 108: 51-54
10. Fanian, F; Hadavi, F; Asgar, k. 1983. Marginal leakage of dental amalgam, *J. operative Dent.* 8:11-17
11. Hause,R.C; Patterson, M.W. [etal] 1980. An evaluation of marginal leakage of spherical high - copper amalgam *J.P.D.* 44:432-425.
12. Wilson, C.J; Rugge, G. 1963. Clinical study of dental amalgam. *JADA.* June; 66:31-38.
13. Hembree, J.H; Andrews, J.T. 1973. Microleakage of several class V anterior restorative materials: a laboratory study *JADA.* Agust; 97:179-183.
14. Swart, M.L; Phillips, R.W. [etal]. 1974. A comparasion of in vivo and in vitro micro leakaye of dental. Restoration. *JADA.* March; 88:592-602.
15. Welsh, E.L; Nuckles, D.B; Hembree, J.H. 1984. Microleakage of direct gold restorations An in vitro study, *J.P.D.* 51: 33-35.
16. Murray, G.A; Yates, J.L. [et all] Effect of four cavity varnishes and afluoride solutionon microleakage of dental amalgam restoration.
17. Bullard, R.H; Leinfelder, K.F; Russel, C.M. 1988. Effect of coefficient of thermal expansion onmicroleakage. *JADA.* June; 116:871-814.
18. Phillips, R.W. 1984. *Elements of dental materials.* Saunders, p.: 6-11, 201-207, 343, 345.