# خوردگی در شیشه

هادی عادل خانی

پژوهشکده فیزیک پلاسما و گداخت هستهای، پژوهشگاه علوم و فنون هستهای، تهران adelkhani@hotmail.com

> چکیده: شیشه به عنوان یک ماده پر کاربرد در صنایع مختلف شناخته می شود. علی رغم تصور موجود مبنی بر پایداری شیشه در محیطهای مختلف و عدم خوردگی شیشه، واقعیت این است که شیشه نیز به دلیل انجام واکنشهای شیمیایی مخرب، دچار خوردگی می شود. شرایط محیطی، ترکیب شیمیایی و ساختار شیشه بر میزان خوردگی شیشه تاثیرگذار بوده و بر حسب نوع و شرایط محیط خورنده (مثلا اسیدیته محیط) مکانیسم فرایند خوردگی شیشه متفاوت خواهد بود. خوردگی بر کارایی و ایمنی شیشه تاثیر بسزائی دارد. مطالعات نشان می دهد که قطعات شیشهای اگر برای زمانهای طولانی در معرض عوامل شیمیایی (آب) قرار گیرند، دچار خوردگی می شوند. در این مقاله ضمن معرفی مکانیسههای خوردگی در شیشه، تاثیر عوامل مختلف مانند دما، HP زمان و ترکیب محیط بر خوردگی شیشه، خوردگی، مکانیسمهای مورد بررسی قرار گرفته است.

### ۱- مقدمه

در هنگام تماس یک ماده با یک محیط، اگر واکنشی بین محیط و ماده اتفاق بیافتد و آن واکنش اثر تخریبی بر ماده داشته باشد، اصطلاحا گفته میشود که پدیده خوردگی اتفاق افتاده است. با توجه به اهمیت و کاربرد شیشه به عنوان یک ماده پر مصرف در صنایع مختلف، اطلاع از پدیده خوردگی شیشه مهم میباشد. مطالعات نشان میدهد که در اغلب محیطهای شیمیایی تمایل شیشه به انجام واکنش شیمیایی مخرب بسیار کم است. در نتیجه تصور میشود که برای شیشه پدیده خوردگی اتفاق نمیافتد. اما واقعیت این است که شیشه نیز به دلیل انجام واکنشهای شیمیایی مخرب، دچار خوردگی میشود. اگرچه سرعت خوردگی شیشه شیشه تایز به دلیل انجام واکنشهای شیمیایی مخرب، دچار خوردگی میشود. اگرچه سرعت خوردگی شیشه شیشه تاثیر بسزائی خواهد داشت. از این رو میتواند مشکل ساز شود. چرا که خوردگی بر کارایی و ایمنی شیشه تاثیر بسزائی خواهد داشت. از این رو میتوان گفت که قطعات شیشهای اگر برای زمانهای طولانی در شرایط مساعد از نظر خوردگی قرار گیرند، دچار تخریب میشوند. در بررسی پدیده خوردگی در شیشه، باید به عواملی همچون شرایط محیط، ترکیب و ساختار شیشه توجه نمود. بر حسب نـوع شیشه و شـرایط محیط خورنده (مثلا اسیدیته محیط و حضور آنیونهای مختلف) مکانیسمهای متفاوتی برای توجیه خوردگی شیشه ارائه شده است.

در این مقاله ضمن معرفی مکانیسم و مراحل مختلف خوردگی در شیشه، تاثیر عوامل مختلف مانند دمـا، pH، زمان و ترکیب محیط بر خوردگی شیشه و فراوردههای شیشهای مورد بررسی قرار گرفته است.

# ۱-۱-مکانیسم و مدلهای خوردگی در شیشه

در بحث مکانیسمهای خوردگی در شیشه، لازم است که در مورد ساختار شیشه اطلاعاتی داشت. به این منظور ابتدا به بررسی ساختار شیشه پرداخته می شود. بر اساس مدل پیشنهادی برای ساختار شیشه که اولین بار توسط Zachariase در سال بار توسط I۹۳۷ در سال ۱۹۹۱ اصلاح گردید، شیشه متشکل از دو شبکه می باشد [۳–۱].

– شبکه کوالانسی غنی از اکسید سیلیس (SiO<sub>2</sub>) که ثابت بوده و به عنوان ماتریکس شیشه ساز اصلی عمل می کند.

فصلنامهٔ سرامیک ایران / شمارهٔ ۳۰ تابستان ۹۱

- شبکهای از کانالها که متشکل از یونهای قلیایی و قلیایی خاکی است. این شبکه بواسطه افزودن اکسیدهای دگرگون ساز (Modifier oxides) شیشه به وجود میآید.

حضور این دو شبکه در شیشه موجب ایجاد کانالهای در ساختار شیشه می شود، که در شکل ۱ این مدل به صورت دو بعدی به نمایش در آمده است. کانالهای موجود را می توان به صورت مسیرهای درون شیشه در نظر گرفت که در آنها جابجایی و نقل و انتقال یون انجام می شود. بر اساس این مدل امکان توجیه بعضی از خواص و رفتار شیشهها همچون خوردگی، هدایت الکتریکی، شکست شیشه، انبساط حرارتی و... وجود دارد. به عنوان مثال در فرایند خوردگی شیشه، کاتیونهای موجود در شیشهی شستشو شده (Leached Glass) از طریق کانالهای فوق به بیرون از ساختار شیشه منتقل می شوند (فلش های شکل ۱). در عوض پروتون (H+) موجود در محیط به درون ساختار شیشه نفوذ می کند. ضریب نفوذ یون ها خود متاثر از ترکیب شیمیایی شیشه بوده و در نتیجه بر سرعت خوردگی اثر خواهد داشت [۴].



**شکل ۱**- مدل شبکهای شیشه و کانالهای موجود در آن (• کاتیون اکسیدهای دگرگون ساز، O کاتیون شبکه اصلی (Si)، O اتمهای اکسیژن) [۴]

### 1-1-1- مكانيسم خوردگى

در میان مکانیسمهای مختلفی که برای خوردگی شیشه ارائه شده، نظریه چارلز (Charles) از اهمیت بیشتری برخوردار است. بر اساس این نظریه، خوردگی در شیشههای سیلیکاتی به واسطه سه فرایند تبادل یونی، هیدرولیز و آبپوشی اتفاق میافتد (شکل ۲) [۲–۴].





تبادل یونی (Ion exchange) عبارتست از جابجایی یونهای موجود در ساختار شبکه شیشه با یونهای (M: Na<sup>+</sup>, K<sup>+</sup>) (M: Na<sup>+</sup>, K<sup>+</sup>) موجود در ساختار شیشه معمولا کاتیونهای قلیایی و قلیایی خاکی (H<sup>+</sup>) موجود (Ca<sup>2+</sup>) موجود در محلول تبادل میشوند. در این حال پروتون از طریق کانالهای موجود در ساختار شیشه که با پروتون (H<sup>+</sup>) موجود در محلول تبادل میشوند. در این حال پروتون از طریق کانالهای موجود در ساختار شیشه که به سطح راه دارند، به درون شیشه نفوذ می کند. بواسطه تبادل یونی که اتفاق میافت. در ساختار شیشه که به سطح راه دارند، به درون شیشه نفوذ می کند. بواسطه تبادل یونی که اتفاق میافت. کانالهای متشکل و مملو از شبکه اصلاح گرها، به کانالهای مملو از پروتون (H<sup>+</sup>) تبدیل می شود. از ایـن رو شیشههای رو به تخریب دارای دو نوع کانال M<sup>+</sup> و H<sup>+</sup> میباشند که سرعت حرکت یونها در کانـال دوم به مراتب بیشتر است. در هنگام تماس شیشه معمولی با یک محیط، تمایل کاتیونهای قلیایی و قلیایی خاکی و ایـن را و ایـن رو و ایـم میافت. در محلول نسبت به یونهای سیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به شیـشه، مراتب بیشتر است. در هنگام تماس شیشه معمولی با یک محیط، تمایل کاتیونهای قلیایی و قلیایی خاکی و و ایـم می مراتب بیشتر است. در هنگام تماس شیشه معمولی با یک محیط، تمایل کاتیونهای قلیایی و قلیایی خاکی و ایـم می مراتب به میان در محلول نسبت به یونهای سیلیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به شیـشه، به حل شدن در محلول نسبت به یونهای سیلیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به شیـشه، به حل شدن در محلول نسبت به یونهای سیلیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به شیسه، به حل شدن در محلول نسبت به یونهای سیلیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به شیسه، به حل شدن در محلول نسبت به یونهای سیلیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به شیـشه، به حل شدن در محلول نسبت به یونهای سیلیس بیشتر است. به بیان دیگر پروتون (H<sup>+</sup>) با حمله به سیـه می مینه روستی می می می میاند (M<sup>+</sup>) با دامه خوردگی، این لایه به سمت درون شیشه پیشرفت می کند [P<sub>1</sub>-).



شکل ۳- تصاویر میکروسکوپی الکترونی از مناطق مختلف در خوردگی شیشه [۷-۶]

از نظر شیمیایی در فرایند تبادل یونی ابتدا پروتون به درون شبکه شیشه نفوذ نموده و سپس با یک کاتیون قلیایی یا قلیای خاکی (<sup>+</sup>M) جایگزین می شود (واکنش ۱). نتیجه این واکنش، انتقال کاتیون از ساختار شیـ شه به درون محلول است [۴].

 $H^{*}_{(aq)} \ + \ Si\text{-}OM_{(glass)} \ \rightarrow \ M^{*}_{(aq)} \ + \ Si\text{-}OH_{(glass)} \eqno(1)$ 

*آبپوشی (Hydration)* یونها عبارتست از احاطه یک یون توسط مولکولهای آب. بر حسب نوع یون (آنیون یا کاتیون) مکانیسم آب پوشی متفاوت است. آنیونها توسط جاذبه یونها و اتمهای هیدروژن مولکول آب، آبپوشیده می شوند. این جاذبه در بعضی موارد (سولفات) با تشکیل یک یا چند پیوند هیدروژنی همراه می باشد. آبپوشی کاتیونها توسط جاذبه یون دی یا چند پیوند هیدروژنی همراه می باشد. آبپوشی کاتیونها توسط جاذبه در بعضی موارد (سولفات) با تشکیل یک یا چند پیوند هیدروژنی همراه می باشد. آبپوشیده می شوند. این جاذبه در بعضی موارد (سولفات) با تشکیل یک یا چند پیوند هیدروژنی همراه می باشد. آبپوشی کاتیونها توسط جاذبه بین یون و زوج الکترونهای غیر پیوندی اتم اکسیژن مولکول آب صورت می گیرد. در خوردگی شیشه فرایند آبپوشی عبارتست از نفوذ مولکولهای آب به درون شبکه شیشه. سرعت نفوذ آب شدیدا متاثر از اندازه کانالهای موجود در شبکه شیشه است. به طوری که اگر سایز کانالها نسبت به سایز مولکولهای آب به درون شبکه شیده. کروچ ک باشد که امکان نفوذ آب به درون شیشه وجود نداشته باشد، پیوندهای Si-O-Si بواسطه فرایند آبکافت (هیدرولیز) که امکان نفوذ آب به درون شیمه و بعدی به آن است به موری که اگر سایز کانالها نسبت که امکان نفوذ آب به درون شیمه و بود نداشته باشد، پیوندهای Si-O-Si بواسطه فرایند آبکافت (هیدرولیز) که امکان نفوذ آب به درون شیمه و جود نداشته باشد، پیوندهای Si-O-Si بواسطه فرایند آبکافت (هیدرولیز) که امکان نفوذ آب به درون شیمه و جود نداشته باشد، پیوندهای Si-O-Si بواسطه فرایند آبکافت (هیدرولیز)

یکی از اثرات نفوذ آب به درون شیشه و پدیده آبپوشی عبارتست از آماس نمودن شیشه. در اینحال به دلیل باز شدن شبکه، افزایش حجم در شیشه ایجاد می شود. با توجه به ثابت بودن وزن شیشه می توان گفت که آماس نمودن به کاهش دانسیته شیشه منجر خواهد شد. در شکل ۴ تغییرات دانسیته شیشه با میزان حضور آب برای

۵∖∕۵





*آبکافت (Hydrolysis)* عبارتست از تجزیه یک ترکیب با مولکولهای آب. همان طور که در بخش قبلی اشاره گردید به دنبال واکنش آب با شبکه سیلیکاتی، ساختار شبکه سیلیکاتی شیشه از بین میرود. همچنین حمله آنیون هیدرواکسید موجود در محلول (-OH) به پیوندهای اکسیژن–سیلیس (-Si-O-Si) موجب شکسته شدن این پیوند (واکنش ۲)، دپلیمریزاسیون و در نتیجه تخریب اسکلت سیلیکاتی شیشه می شوند [۴].

 $-Si-O-Si- + OH^{-} \rightarrow -Si-OH + -Si-O^{-}$ (7)



**شکل ۵**- مناطق و پدیدههای مشاهده شده در حالت خوردگی شیشه [۱۱]

همان طور که مشاهده شد واکنشهای تراکمی نیز به عنوان یکی از واکنشهای محتمل در خوردگی شیـشه مطرح میباشد. بـر خـلاف فراینـد آبکافت، بواسـطه واکـنشهـای تراکمـی گـروههـای Si-OH در فراینـد پلیمریزاسیون شرکت نموده و پیوندهای Si-O-Si مجددا تشکیل میگردد (واکنش ۳). محصول واکنش تراکم دارای ساختار ژلهای شکل بوده که از استحکام چندانی برخوردار نمیباشد [۴].

بر حسب این که واکنش تراکم در فصل مشترک شیشه/لایه شستشو شده و یا فصل مشترک لایه شست شو شده/محلول اتفاق بیافتد، شرایط برای ادامه و یا متوقف شدن خوردگی تغییر می کند. اگر واکنش تراکم در فصل مشترک شیشه/ لایه شستشو شده اتفاق بیافتد، احتمال تشدید خوردگی بیشتر می شود. چرا که حاصل این واکنش آزاد شدن مولکول های آب و به دنبال آن آبکافت و در نتیجه ایجاد ساختاری بازتر برای شیشه می شود. این امر شرایط را برای نفوذ بیشتر آب و سایر یون های خارجی به درون ساختار شیشه مهیا می سازد. با توجه به محدودیت های فضایی – حرکتی برای گروه های Si-OH موجود در فصل مشترک شیشه/لایه شتستشو شده، احتمال مشاهده پدیده تراکم در این منطقه کمتر است. اگر تراکم در فصل مشترک لایه شتستشو شده، احتمال مشاهده پدیده تراکم در این منطقه کمتر است. اگر تراکم در فصل مشترک لایه شستشو شده، احتمال مشاهده پدیده تراکم در این منطقه کمتر است. اگر تراکم در فصل مشترک ایم شیستشو شده، محلول اتفاق بیافتد، که احتمال آن بیشتر است (شکل ۶)، با افزایش زمان خوردگی، یک لایه محافظ در این فصل مشترک ایجاد می شود که نتیجه آن جلوگیری از انحلال بیشتر می باشد. تشکیل این لایه سرعت خروج یون های قلیایی یا قلیایی خاکی را کاهش داده زیرا با تشکیل این لایه، یون ها قبل از دورد به محلول باید از لایه مذکور عبور کنند. پیوستگی و ساختار این لایه بر میزان بازدارندگی آن در قبال خوردگی بسیار تاثیر گذار است [۱۲].



**شکل ۴**– (a) توده شیشه (قرمز و نارنجی) در تماس با محلول (آبی)، (b) ایجاد کانالهای برای نفوذ اجزای شیشه از توده شیشه به درون محلول (فلشهای نارنجی) (C) مسدود شدن کانالهای به دلیل واکنش تراکمی در فصل مشترک لایه شستشو/محلول [۱۲]

۱–۲–۲– مدلهای خوردگی در شیشه
مطالعات نشان میدهد که بر حسب ترکیب شیشه، خوردگی باعث ایجاد مدلهای (شـکلهـای) مختلـف در
سطح شیشه می شود. در شکل ۵ این مدلها و پروفایل غلظتی مرتبط به نمایش در آمده است [۴].





شکل ۷- مدل های خوردگی شیشه و پروفایل غلظتی مرتبط [۴]

در حالت A، انحلال متجانس (congruent) در فصل مشترک شیشه/محلول به وجود آمده است. ایـن حالـت مربوط به شیشههای است که تمامی اجزای و محصولات حاصـل از واکـنش اجـزا از انحـلال پـذیری قابـل ملاحظهای در محلول برخوردار هستند. در این حالت هـیچ گونـه لایـه محـافظی در سـطح شیـشه تـشکیل نمی شود و انحلال شیشه در محلول تا رسیدن به حد اشباع ادامه پیدا می کند. در شیشه یا سـرامیکهای بـر پایه ترکیبات منیزیم (MgF2 و MgC) این حالت مشاهده شده است [۴].

$$MgF_2 \rightarrow Mg^{+2} + 2F^{-} \qquad (f)$$
  
$$MgO + 2H^{+} \rightarrow Mg^{+2} + H_2O \qquad (a)$$

حالت B، مربوط به انحلال نامتجانس (incongruent) است که در آن محصولات واکنش خوردگی به دو بخش تقسیم بندی می شوند. بخشی از محصولات در محلول حل شده و بخشی دیگر از محصولات یک ساختار غیر قابل انحلال در سطح شیشه تشکیل می دهند. به بیان دیگر در کنار واکنش انحلال، یک فاز جامد با ترکیب جدید در سطح شیشه تشکیل می شود. بنابراین تغییرات غلظت اجزا در سطح یکنواخت نمی باشد. به عنوان مثال انحلال نامتجانس برای شیشه های SrTiO<sub>3</sub> اتفاق می افتد [۴].

 $SrTiO_3 + 2H^+ \rightarrow Sr^{+2} + TiO_2$  (8)

در این حال کریستالهای استرانسیوم تیتانات با محلول مائی واکنش داده و کاتیونهای استرانسیوم در محلول حل شده و کاتیونهای استرانسیوم در محلول حل شده و اکسید تیتانیوم در سطح شیشه باقی میماند. تغییرات غلظتی در شکل B این موضوع را به خوبی نشان میدهد. لایه اکسید تیتانیوم میتواند در محافظت سطح شیشه از خوردگی بیشتر، مشارکت داشته باشد.

حالت C مربوط به زمانی است که انحلال نامتجانس با تشکیل یک لایه غیر کریستالی همراه باشد. انحلال سدیم آلومینیم سیلیکات (NaAISi<sub>3</sub>O<sub>8</sub>) در محیط مائی چنین حالتی را ایجاد میکند. محصول انحلال عبارتست از Al2Si<sub>2</sub>O<sub>5</sub>(OH) که یک ترکیب هیدرولیز شده و پلیمریزه شده از تتراهیدرواکسیدآلومینیم است

(واکنش ۷). این محصول معمولا غیر کریستالی بوده و به عنوان فاز ثانویه در سطح شیشه، یک لایه ژلهای (واکنش ۷). این محصول معمولا غیر کریستالی بوده و به عنوان فاز ثانویه در سطح شیشه، یک لایه ژلهای (gel layer) را تشکیل میدهد. پروفایل غلظتی در سطح شیشه نشان از افزایش غلظت آلومینیم، افت نسبی غلظت سیلیس و افت کامل غلظت سدیم در سطح شیشه دارد. تجمع آلومینیم به صورت لایه ژلهای (Al<sub>2</sub>Si<sub>2</sub>O<sub>5</sub>(OH)<sub>4</sub>) ناحلال نسبی سیلیس به صورت ۲۹۵۹ و انحلال کامل سدیم در محلول عامل مشاهده چنین تغییرات غلظتی در سطح میباشد (۲

 $NaAlSi_{3}O_{8 (Bulk)} + 2H^{+} \rightarrow Na^{+} + NaAl_{2}Si_{2}O_{5}(OH)_{4 (Surface)} + H_{4}SiO_{4 (Solution)}$ (V)

حالت چهارم (D) همانند حالت قبل میباشد با این تفاوت که در تبادل یونی باعث شست شوی شیشه از یونهای با تحرک بالا (سدیم) و باقی ماندن یک ماتریکس با تمایل کم به واکنش و انحلال AISi<sub>3</sub>O<sub>8</sub>(H<sub>3</sub>O)AISi در سطح شیشه می شود. رفتار فوق را می توان با واکنش ۸ نشان داد که در اثر آن، غلظت دو جزء AI و Si در فصل مشترک به حالت اولیه باقی مانده اما تبادل یونی سدیم موجب مشاهده افت غلظت در فصل مشترک برای این جزء می شود (پروفایل غلظتی D) [۴].

 $NaAlSi_{3}O_{8 (Bulk)} + H_{3}O^{+} \rightarrow Na^{+} + (H_{3}O)AlSi_{3}O_{8 (Surface)}$ (A)

# ۲- عوامل موثر بر سرعت خوردگی شیشه

مىشود.

سرعت خوردگی در شیشه عبارتست از مجموع سرعت پدیدههای فوق که بواسطه مکانیسمهای مختلف اتفاق افتاده و موجب تخریب ساختار شیشه میشود. در حالت کلی سرعت خوردگی شیشه و فراوردههای شیشهای کم است. در جدول ۱ سرعت خوردگی (آزاد سازی سیلیکات) برای تعدادی مواد معدنی بر پایه ترکیبات سیلیکاتی که در 5=pH و دمای ۲۵<sup>۰</sup>C قرار گرفتهاند ارائه شده است. زمان عمر اشاره شده در این جدول مربوط به زمان لازم برای انحلال ۱۳m از این مواد میباشد. همانطور که مشاهده می شود سرعت انحلال بسیار کم است [۴].

معدنی بر پایه ترکیبات سیلیکاتی	<b>جدول ۱</b> – سرعت خوردگی (آزاد سازی سیلیکات) برای تعدادی مواد
	که در pH=5 و دمای ۲۵ <sup>0</sup> C [۴]

Mineral	Composition	Rate (moles cm <sup>-2</sup> day <sup>-1</sup> )	Lifetime* (years)	
Quartz	SiO <sub>2</sub>	8.64 x 10 <sup>-13</sup>	34 x 10 <sup>6</sup>	
Muscovite	KAl <sub>3</sub> Si <sub>3</sub> O <sub>10</sub> (OH) <sub>2</sub>	$2.56 \times 10^{-13}$	$2.7 \times 10^{6}$	
Forsterite	Mg <sub>2</sub> SiO <sub>4</sub>	$1.2 \times 10^{-12}$	$0.6 \times 10^{6}$	
K-Feldspar	KAlSi <sub>3</sub> O <sub>8</sub>	$1.67 \times 10^{-12}$	$0.52 \times 10^{6}$	
Albite	NaAlSi <sub>3</sub> O <sub>8</sub>	1.19 x 10 <sup>-11</sup>	80,000	
Enstatite	MgSiO <sub>3</sub>	$1.0 \times 10^{-10}$	8,800	
Diopside	CaMgSi <sub>2</sub> O <sub>6</sub>	$1.4 \times 10^{-10}$	6,800	
Nepheline	NaAlSiO <sub>4</sub>	2.8 x 10 <sup>-9</sup>	211	
Anorthite	CaAl <sub>2</sub> Si <sub>2</sub> O <sub>8</sub>	5.6 x 10 <sup>-9</sup>	112	

\* Mean time required for the complete dissolution of a 1-mm crystal. All data from Lasaga (11).

در ادامه تاثیر عوامل زمان، دما، ترکیب شیشه، زمان، نوع محیط و اسیدیته بر سرعت خوردگی بررسی

۲-۱-۱- زمان

زمان به عنوان یک پارامتر مهم در واکنشهای شیشه-آب بوده و در این زمینه مطالعات متنوع و مختلفی صورت گرفته است. بر اساس این مطالعات، واکنشهای خوردگی شیشه را از نظر توالی زمانی میتوان به پنج مرحله تبادل یونی، انحلال، رسوب فاز ثانویه، تعادل و شروع مجدد تقسیم بندی نمود. در شکل ۸، این مراحل به نمایش در آمده است. ذکر این نکته ضروری است که بر حسب شرایط (ترکیب شیشه و اسیدیته و ترکیب محلول) محدوده زمانی هریک از این مراحل گسترده و یا کاهش مییابد [۱۳].



**شکل ۸**- مراحل خوردگی شیشه [۱۳]

در مرحله اول به واسطه جابجایی بین کاتیونهای اصلاح گر شیشه با پروتونهای موجود در محلول، تبادل یونی آغاز شده و سرعت آن به واسطه پدیده نفوذ کنترل می شود. تبادل یونی در محیطهای اسیدی با شـدت بیشتری اتفاق افتاده و باعث شستشوی شیشه می شود. مرحله بعدی انحلال شبکه سیلیکاتی است. در این مرحله دو واکنش آبپوشی و انحلال همزمان اتفاق میافتد. بنابراین با پیشرفت زمان سرعت انحلال آهنگ رشد قابل ملاحظهای را نشان میدهد. نتیجه این مرحله از بین رفتن شبکه سیلیکاتی شیـشه مـیباشـد. در محیطهای قلیایی این مرحله از شدت و سرعت بیشتری برخوردار است. مرحله سوم، رسوب فاز ثانویه در سطح شیشه می باشد. به دنبال مرحله دوم و انحلال اجزا، محصولاتی در فصل مشترک ایجاد می شوند که از نظر ترموديناميكي نايايدار هستند (لايه سطحي آبيوشي شده يا لايه ژلـهاي). تجمـع و افـزايش غلظـت ايـن محصولات در فصل مشترک یک حالت اشباع ایجاد می کند که به واسطه آن فرایند تبادل یونی تحت کنترل يديده نفوذ از لايه آبيوشي شده سطحي قرار مي گيرد. اين لايه زماني ايجـاد مـيشـود كـه اجـزاي نـامحلول شیشه (Al, Fe, Si) در فصل مشترک آب/شیشه تجمع یافته و تشکیل ترکیب نامحلولی بدهند. نتیجه این امر کاهش نسبی آهنگ انحلال با زمان در مرحله سوم میباشد. به دلیل آن که شیشههای سیلیکاتی در آب از نظر ترمودینامیکی ناپایدارند، در مرحله سوم سرعت انحلال شیشه صفر نمی شود بلک و آهنگ افزایشی آن کاهش می یابد. همان طور که قبلا اشاره شد، فاز ثانویه تـ شکیل شـده در ایـن مرحلـه شـامل مـواد معـدنی غیرکریستالی از قبیل پلی سیلیکاتهای آلومینیم است. اگرچه مکانیسم رسوب ایـن فـاز پیچیـده اسـت امـا سرعت تشكيل فاز با درجه فوق اشباعيت ارتباط مستقيم دارد. در اين مرحله آهنگ تغييرات نسبت بـه زمـان به تدریج کم شده و با رسیدن به شرایط حالت تعادلی شستشو (مرحله چهارم) تقریبا ثابت باقی میمانـد. در مرحله پنجم مراحل قبل به نوعی تجدید می شود. در این حال بر حسب نوع فاز ثانویه و شرایط محیطی، سرعت واكنش شيشه با آب زياد شده و يا ثابت باقي مي ماند [١٣]. در فرایند تبادل یونی میزان خروج یونهای قلیایی از شیشه، متاثر از زمان تماس شیشه با آب میباشد به طوری که در کوتاه مدت و بلند مدت رفتار متفاوتی را نشان میدهد. در شکل ۹ این تفاوت رفتار (سرعت شستشوی Na<sub>2</sub>O با زمان) برای شیشهای با ترکیب 255iO<sub>2</sub>-85SiO در کوتاه مدت (a) و بلند مدت (d) به نمایش در آمده است. همانطور که مشاهده میشود در زمانهای کوتاه میزان شستشو با ریشه دوم زمان (<sup>1/2</sup>) مرتبط است (شکل a) و در صورت افزایش زمان تماس این ارتباط به صورت مستقیم با زمان (t) خواهد شد (شکل d). این تفاوت ناشی از تغییر فرایندهای موثر در خوردگی شیشه میباشد [۱۴].



**شکل ۹**- سرعت شستشوی Na<sub>2</sub>O (a) در زمان های کوتاه، و (b) در زمانهای طولانی برای شیشهای با ترکیب 25SiO\_115Na\_0-85SiO [۱۴]

### ۲-۱-۲ ترکیب شیمیایی شیشه

ترکیب شیمیایی شیشه تاثیر زیادی بر واکنش تراکمی و ساختار حاصل از آن دارد [۱۶–۱۵]. در یـک کار تحقیقاتی شیشههای با ترکیب SiO<sub>2</sub>·xZrO<sub>2</sub>·17B<sub>2</sub>O<sub>3</sub>·18Na<sub>2</sub>O·4CaO) انتخاب و تـاثیر میـزان اکـسید زیرکونیوم بر سرعت اولیه خوردگی و تغییرات سرعت خوردگی با زمان مورد مطالعه قرار گرفته است. نتایج در جدول ۲ و شکل ۱۰ ارائه شده است [۱۶]. مشاهده می شود که با جایگزینی ZrO<sub>2</sub> به جای SiO<sub>2</sub>، و افـزایش میزان ZrO<sub>2</sub> تا ۸٬۸ سرعت اولیه خوردگی کاهش قابل ملاحظه را نشان می دهد. اما در بررسی سرعت آزاد سازی بور (خوردگی) با زمان (شکل ۱۰)، نمونههای شیشه بـا مقـادیر کمتر ZrO<sub>2</sub>، سرعت آزاد سـازی بـور کمتری را نشان می دهد. مطالعات مورفولوژی فیلم سطح نشان می دهد که در حضور مقادیر بیشتر ZrO<sub>2</sub> فیلم سیلیکاتی حاصل از واکنش تراکم دارای خلل فرج بیشتر است. در نتیجه قـدرت محافظـت کننـدگی در قبال خوردگی را از دست می دهد.

جدول ۲-سرعت اولیه خوردگی برای شیشههای SiO<sub>2</sub>·xZrO<sub>2</sub>·17B<sub>2</sub>O<sub>3</sub>·18Na<sub>2</sub>O·4CaO (61-x) بای مقادیر مختلف اکسیدزیر کونیوم در C<sup>°</sup> T= 90 PH=6.9 [۶]

X(%)	0	1	2	4	6	8
$r_0(gm^{-2}d^{-1})$	37	15	5.1	1.30	0.19	0.091



شکل ۱۰-سرعت آزاد سازی بور (خوردگی) بر حسب زمان برای شیشههای [19] مان برای شیشههای](10-xZrO2.17B2O3.18Na2O.4CaO

#### ۲-۱-۲ دما

در شیشهها سرعت خوردگی را میتوان بر پایه سرعت انحلال یا سرعت شستشوی سیلیکا دنبال نمود. در شکل ۱۱ سرعت شستشو در بلورهای کوارتز، شیشه سلیکاتی و شیشههای طبیعی تکتیت بر حسب دما به نمایش در آمده است. رفتار مشاهده شده دقیقا مطابق با معادله آرنیوس بوده ((Rate= A<sub>0</sub> exp(-E<sub>a</sub>/RT)) و با افزایش دما سرعت خوردگی (سرعت شستشو) افزایش مییابد. نکته قابل توجه دیگر این که در یک دمای مشخص، سرعت خوردگی کوارتز نسبت به شیشههای سیلیکاتی و شیشههای طبیعی تکتکیت به ترتیب تا حدود ۱۰ و ۱۰۰ برابر کمتر است. این رفتار متاثر از ساختار کریستالی شیشههای کوارتز میباشد [۴].



شکل ۱۱-انحلال سیلیکا بر حسب دما در بلورهای کوارتز، شیشه سلیکاتی و شیشههای طبیعی تکتیت [۴] در شکل ۱۲ تاثیر دما و ترکیب شیمیایی شیشه بر سرعت خوردگی (میزان انحلال سدیم) به نمایش در آمـده است. مشاهده میشود که در شیشه ای با ترکیب کلی 20-XCaO-(X5-۷)SiO2، با افزایش میزان اکسید کلسیم در شیشه (افزایش مقدار X) سرعت خوردگی در شیشه کاهش مییابـد. هـم چنـین در یک ترکیب شیمیایی مشخص از شیشه، با افزایش دما، سرعت خوردگی تشدید میشود [۱۷].



شکل ۱۲ – تاثیر دما و ترکیب شیشه بر سرعت خوردگی شیشه با ترکیب کلی SiO<sub>2</sub>(85-X) الاز] [۱۷]

### −٤−1−۲ اسیدیته (pH)

یکی از مهم ترین مشخصات یک محیط از نظر شیمیایی اسیدیته محیط (pH) می باشد که به عنوان یک عامل بسیار مهم در نوع و سرعت خوردگی تاثیر گذار است. در شکل ۱۳ سرعت خوردگی (کاهش وزن) نمونه ای لعابی در در محیطهای مختلف (با اسیدیته های متفاوت) در محدوده دمایی C° ۱۰۴–۹۳ به نمایش در آمده است [۴].



شکل ۱۳ – سرعت خوردگی (کاهش وزن) نمونهای لعابی در محیطهای مختلف (با اسیدیتههای متفاوت) [۴]

بر اساس منحنی شکل ۱۳ با افزایش PH از PH (محیط اسیدسولفوریک ٪۵) به pH=2 (اسید سیتریک ٪۵) و سپس در pH=4 (فتالات) سرعت خوردگی کاهش مییابد. در محیطهای قلیایی تر مجددا سرعت خوردگی افزایش مییابد به طوری که با افزایش PH و رسیدن به pH=7 ( آب مقطر)، pH=10 (پیروفسفات) و pH=13 (سود سوز آور) سرعت خوردگی افزایش مییابد. به بیان دیگر در PH=4 سرعت خوردگی در حداقل مقدار است و با دور شدن pH از این مقدار (کمتر یا بیشتر شدن) سرعت خوردگی بیشتر می شود. در محیطهای اسیدی، به دلیل افزایش غلظت پروتون (+۲) سرعت فرایند تبادل یون که تحت کنترل نفوذ است، افزایش مییابد. در نتیجه سرعت خوردگی با کاهش pH از 4 به کمتر از یک (pH<1) مرتبا بیشتر میشود. در محیطهای قلیایی سرعت انحلال (هیدرولیز و آبپوشی) تشدید شده و در نتیجه با افزایش pH از ۶ به ۱۳ سرعت خوردگی بیشتر میشود. شیب متفاوت خطوط در محیطهای اسیدی و قلیایی نشان از تفاوت مکانیسم خوردگی در شرایط اسیدی و بازی دارد.

در مقایسه سرعت خوردگی شیشه در اسیدیته یکسان (pH=4) با حضور استات و فتالات، مشخص می شود که در کنار عواملی همچون زمان، دما و اسیدیته (pH)، نوع یون ها نیز می تواند بر سرعت خوردگی شیشه تاثیر بگذارد. میزان پایداری کمپلکس های تشکیل شده در حضور هر یک از این آنیون ها (فتالات و استات) بر سرعت خوردگی اثر دارد.

در شکل ۱۴ اثر pH بر سـرعت شستـشو بـرای (a) شیـشههـای فلوریـدی بـر پایـه ZrF4,BaF2-ThF4 و (d) شیشهای با ترکیب PZiSiO2-6CaO-22Na2O به نمایش در آمده است. مشاهده میشـود کـه در ایـن نـوع از شیشهها نیز سرعت خوردگی در محدوده خاص از pH به حداقل مقدار میرسد و هر چه از ایـن محـدوده دور میشویم (محیطهای اسیدی یا قلیاییتر)، سرعت خوردگی (شستشو) بیشتر میشود [۴،۱۰].



در شکل ۱۵ تاثیر pH بر میزان انحلال اکسیدهای سیلیس، سدیم و کلسیم مربوط به شیشه سیلیکاتی سودا لایم به نمایش در آمده است. مشاهده می شود که سدیم نسبت به کلسیم در محیطهای اسیدی مقدار انحلال بیشتر را دارا می باشد. این رفتار ناشی از سرعت تبادل یونی بیشتر سدیم نسبت به کلسیم در محیطهای اسیدی است. هم چنین انحلال سیلیس در محیطهای اسیدی بسیار کم است اما با افزایش Hq هیدرولیز باعث تخریب شبکه سیلیکاتی و در نتیجه افزایش غلظت سیلیس در محلول می شود. در محیطهای قلیایی نیز غلظت سدیم و کلسیم نیز در محلول بیشتر می شود [۱۳].

با توجه به مباحث فوق در این جا به خوردگی شیشه در اسید فلوریدریک (HF) اشارهای میشود. خوردگی شیشه در این اسید یک مورد خاص است. به طوری که بر خلاف سایر اسیدهای معدنی، در حضور ایـن اسـید شبکه سیلیکاتی شیشه به شدت و آسانی مورد حملـه قـرار میگیـرد. محـصول ایـن حملـه تخریـب شـبکه سیلیکاتی و تشکیل هگزافلوراید سیلیس (SiF<sub>6</sub><sup>-2</sup>) که ترکیبی پایدار است، میباشد (رابطه ۹) [۴].

 $SiO_2 + 6HF \rightarrow SiF_6^{-2} + 2H_2O + 2H^+$ (9)

همچنین اسید فلوریدریک توانایی حمله مستقیم به شبکه Si-O-Si و انهدام ساختار شیشه را دارد (رابطه ۱۰).

Si-O-Si<sub>(Glass)</sub> +  $H^{+}F^{-}$ <sub>(Solution)</sub>  $\rightarrow$  Si-OH<sub>(Glass)</sub> + Si<sup>+</sup>F<sup>-</sup><sub>(Solution)</sub> (1.)

# ۳- نتیجه گیری

خوردگی در شیشه پدیدهای است که به واسطه فرایندهای تبادل یونی و آبکافت صورت می گیرد و بر حسب شرایط محیطی و به ویژه اسیدیته محیط، هر یک از این فرایندها در ارجحیت قرار می گیرند. بـه طـوری کـه فرایندهای تبادل یونی در محیطهای اسیدی و آبکافت در محیطهای قلیایی عامل اصلی خوردگی در قطعات شیشهای میباشند. تبادل یونی با جایگزین شدن پروتون (<sup>+</sup>H) به جای عناصر قلیایی و قلیای خـاکی موجـود در ساختار شیشه، باعث ایجاد لایه شستشو در سطح شیشه میشود. آبکافت موجب تخریـب و از بـین رفـتن شبکه سیلیکاتی شیشه میشود. افزایش دما نیز باعث تشدید سرعت خوردگی شیشه میشود. ترکیب شیمیایی نیز به عنوان یک عامل مهم دیگر در سرعت خوردگی شیشه مطرح میباشد. اگر چه سرعت خوردگی شیشه بسیار کم است اما خوردگی میتواند باعث ایجاد مشکلاتی در خواص و در نتیجه کارایی شیشه شود.

- مراجع
- 1. W. H. Zachariasen, "The atomic arrangement in glass", J. Am. Chem. Soc., 54 (1932) 3841.
- 2. B. E. Warren, et al., "X-ray diffraction study of the structure of soda-silica glass", J. Am. Chem. Soc., 18 (1935) 269.
- 3. G. N. Greaves, "Random network models", NATO ASI Series C, Mathematical and Physical Sciences-Advances Study Institute, 418 (1991) 87.
- 4. D. E. Clark, B. K Zoitos, editors. "Corrosion of glass, ceramics and ceramic superconductors" Noyes Publications, (1992).
- 5. A. Tournie, et al., "Glass corrosion mechanisms: A multiscale analysis", Solid State Ionics, 179 (2008) 2142.
- 6. R. J. Charles, "Static Fatigue of Glass: I, II" J. Appl. Phys. 29 (1958) 1549.
- 7. W. Anaf, "Study on the formation of heterogeneous structures in leached layers during the corrosion process of glass", CeROArt Publications, (2010) http://ceroart.revues.org/1561.
- B. C. Bunker, "Molecular mechanisms for corrosion of silica and silicate glasses", Journal of Non-Crystalline Solids, 179 (1994) 300.
- 9. J. Acocella, et al, "The nature of dissolved water in sodium silicate glasses and its effect on various properties" J. Non-Cryst. Solids, 65 (1984) 355.
- 10. J. E. Shelby, "Density of vitreous silica" J. Non-Cryst. Solids, 349 (2004) 331.
- 11. R. Conradt, "Chemical Durability of Oxide Glasses in Aqueous Solutions: A Review" Journal of the American Ceramic Society, 91 (2008) 728.
- 12. W. H. Casey "Glass and mineral corrosion: Dynamics and durability" Nature Materials 7 (2008) 930.
- 13. W. Bumrongjaroen, et al., "Application of Glass Corrosion Tests to the. Reactivity of Fly Ash" 2007 World of Coal Ash (WOCA), May 7-10, 2007, Northern Kentucky, USA.
- 14. A. Paul, "Chemistry of Glass" (1982).

فصلنامهٔ سرامیک ایران / شمارهٔ ۲۰ تابستان ۹۱

- 15. J. P. Hamilton, et al., "Effects of glass structure on the corrosion behavior of sodiumaluminosilicate glasses" Journal of Non-Crystalline Solids, 222 (1997) 167.
- C. Cailleteau, et al., "Insight into silicate-glass corrosion mechanisms" Nat. Mat. 7 (2008) 978.
- 17. H. Rawson, "Properties and Applications of Glass" (1980).