

مروری بر عملکرد بتن‌های ژئوپلیمری در دماهای بالا و مقاومت آن‌ها در برابر آتش (کد G)

محمدعلی معلمی^۱، علی دوستی^۲

۱- دانشجوی کارشناسی ارشد عمران - محیط‌زیست، دانشگاه تهران

۲- عضو هیئت علمی مرکز تحقیقات راه، مسکن و شهرسازی

(m.moallemi^{۷۵}@ut.ac.ir)

چکیده

بتن پرمصرف‌ترین مصالح ساختمانی می‌باشد؛ از این رو نقش آن در توسعه پایدار صنعت ساختمان، انکارناپذیر است. از سویی دیگر صنعت سیمان که ماده اصلی سازنده بتن می‌باشد، با تولید گازهای آلاینده به‌عنوان یکی از اصلی‌ترین صنایع آلوده‌کننده محیط‌زیست بشمار می‌رود. به‌منظور کاهش اثرات زیست‌محیطی ناشی از انتشار گازهای گلخانه‌ای و تولید بتن سازگار با محیط‌زیست، نسل جدیدی از بتن‌ها با عنوان بتن‌های سازگار با محیط‌زیست تولید شده است. هم‌چنین نیاز صنعت ساختمان در سال‌های اخیر زمینه تحقیقات بسیاری را در راستای تحقیق و تولید مصالح مقاوم در برابر آتش، فراهم نموده است. یکی از این مصالح که هم خواص مکانیکی و هم خواص زیست‌محیطی مناسبی دارد و اولین بار توسط داویدویتس^۱ در سال ۱۹۷۲ معرفی گردید، بتن ژئوپلیمری می‌باشد. بتن ژئوپلیمری از ترکیب مصالح آلومینوسیلیکاتی (شامل آلومینیوم و سیلیسیوم) و محلول‌های فعال‌کننده قلیایی (معمولاً ترکیبی از هیدروکسید سدیم یا پتاسیم و سیلیکات سدیم یا پتاسیم) به‌عنوان چسباننده، ساخته می‌شوند. ازجمله ویژگی‌های بارز بتن‌های ژئوپلیمری می‌توان به تولید کربن دی‌اکسید کمتر، هزینه پایین‌تر تولید، مصرف کمتر انرژی، ویژگی‌های مقاومتی مناسب، دوام بالا در محیط‌های خورنده، سازگاری با محیط‌زیست از طریق استفاده از محصولات جانبی و ضایعات صنایع، تثبیت فلزات سنگین و خواص فیزیکی و بهره‌برداری مناسب در دماهای بالا و در مقابل آتش، اشاره کرد. بتن ژئوپلیمر به‌عنوان یک مصالح نوین، مقاومت ساختمان در برابر آتش‌سوزی را افزایش می‌دهد و خرابی و خوردگی در دماهای بالا را کنترل می‌کند؛ از این رو جایگزین مناسبی برای بتن‌های معمول با سیمان پرتلند می‌باشد. در این مقاله سعی شده است تا به مرور عملکرد بتن ژئوپلیمر در دماهای بالا و در برابر آتش پرداخته شود. هم‌چنین در این راستا پارامترهای موثر بر رفتار بتن‌های ژئوپلیمر در دماهای بالا مورد ارزیابی قرار گرفته است.

کلمات کلیدی: توسعه پایدار، بتن سازگار با محیط‌زیست، بتن ژئوپلیمری، مقاومت در برابر آتش

۱. مقدمه

بتن به علت هزینه پایین، سهولت دسترسی و مقاومت مناسب به عنوان یکی از پرمصرفترین مصالح ساختمانی همواره نقش مهمی را در پیشرفت‌های ساختمانی داشته است [1]. در اغلب کشورها نسبت تولید بتن به فولاد از ۱۰ به ۱ فراتر رفته است. در کشور ما نیز به علت مصرف زیاد بتن، تولید و مصرف سیمان سالانه در حدود ۴۵ میلیون تن با فرض عیار سیمان ۳۰۰ کیلوگرم بر مترمکعب پیش‌بینی می‌شود [2]. از این رو نقش صنعت سیمان که ماده اصلی سازنده بتن می‌باشد در توسعه پایدار، انکارناپذیر است.

از طرفی دیگر صنعت پرمصرف سیمان با انتشار گازهای گلخانه‌ای نظیر کربن دی‌اکسید، به عنوان یکی از منابع اصلی آلوده‌کننده محیط‌زیست و عامل تغییر اقلیم به شمار می‌رود. به‌طور متوسط برای تولید هر یک تن سیمان پرتلند، حدود یک تن کربن دی‌اکسید منتشر می‌شود [3]. یکی از روش‌های کاهش انتشار گازهای گلخانه‌ای در صنعت بتن، استفاده از مواد جایگزین سیمان و تولید بتن‌های غیر سیمانی و در نتیجه تولید کمتر سیمان است [4]. بتن‌های ژئوپلیمری، نسل جدید بتن‌های سازگار با محیط‌زیست می‌باشند که علاوه بر سازگاری با محیط‌زیست دارای ویژگی‌های مثبت دیگری می‌باشند که عبارتند از: هزینه پایین تولید (به دلیل مصرف سیمان کمتر)، مصرف کمتر انرژی، خواص مکانیکی و بهره‌برداری مناسب، دوام بالا در محیط‌های خورنده، استفاده از ضایعات صنایع و تثبیت فلزات سمی سنگین و نهایتاً مقاومت مناسب این بتن‌ها در دماهای بالا و در برابر آتش [5].

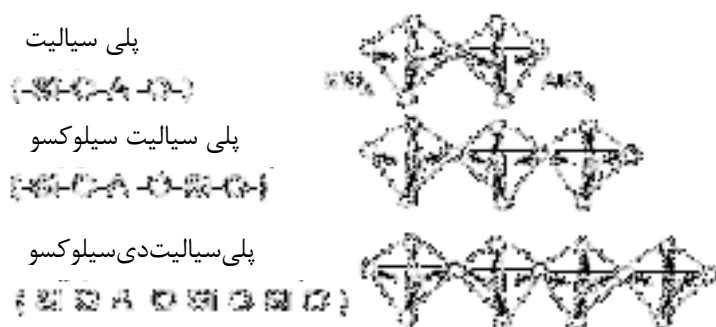
امروزه تحقیقات بسیاری در زمینه‌ی ایمنی و محافظت از سازه‌ها در برابر آتش در حال گسترش می‌باشد. بتن ژئوپلیمر به عنوان یکی از مصالح جدید، مقاومت مناسبی در دمای بالا و در برابر آتش از خود نشان می‌دهد. ژئوپلیمرها از لحاظ شیمیایی ترکیبات پایداری بشمار می‌آیند و ساختار شیمیایی آن‌ها برخلاف محصولات هیدراسیون سیمان‌های متداول پرتلند در دماهای بالا، تخریب نمی‌شوند [6]. نتایج حاصل از آزمایش ژئوپلیمرها در دمای بالا نشان می‌دهد که به دلیل به هم پیوستن رشته‌های کربنی در اثر پلیمریزاسیون، این ماده در دماهای بسیار بالا مشتعل نمی‌شود، نمی‌سوزد و دود ساطع نمی‌کند. همچنین ژئوپلیمرها همزمان دارای مقاومت بسیار بالایی در برابر آتش‌سوزی و همچنین قیمت تمام‌شده مناسب هستند و مقاومت خمشی خود را نیز در اثر آتش‌سوزی تا حد امکان، حفظ می‌کنند [7]. در این مقاله سعی شده است تا ضمن مرور عملکرد بتن ژئوپلیمر در دماهای بالا و در برابر آتش، پارامترهای اثرگذار بر آن نیز معرفی شوند.

۲. ساختار ژئوپلیمر

ژئوپلیمرها، نتیجه یک واکنش پلیمریزاسیون میان اکسیدهای آلومینوسیلیکات و محلول‌های فعال‌کننده قلیایی، در محیطی با قلیائیت بالا، می‌باشند. این واکنش گرماده بوده و در دماهای بین دمای اتاق تا کمتر از ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد، منجر به ایجاد ساختار آمورف سه‌بعدی شامل پیوندهای Si-O-Si، می‌شود [8]. برای ساخت ژئوپلیمر بایستی از یک پیش ماده و محلول قلیا فعال مناسب، استفاده شود. پیش ماده مورد استفاده در ساخت بتن ژئوپلیمر می‌تواند به صورت متاکائولن، سرباره کوره آهن‌گدازی، خاکستر بادی، دوده سیلیس و ژئولیت باشد. محلول فعال ساز قلیائی نیز معمولاً از سیلیکات سدیم یا پتاسیم به همراه هیدروکسید سدیم یا پتاسیم، ساخته می‌شود [9].

ژئوپلیمرها به سه دسته اصلی با توجه به نسبت سیلیکات به آلومینات، تقسیم‌بندی می‌شوند. سه مونومر به نام‌های پلی سیالیت (PS)، پلی سیالیت سیلوکسو (PSS) و پلی سیالیت دی سیلوکسو (PSDS)، ساختمان اصلی زنجیره‌های انواع ژئوپلیمر را تشکیل می‌دهند. به ترتیب نسبت $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$ در پلی سیالیت برابر ۱، پلی سیالیت سیلوکسو برابر ۲ و پلی

سیالیت دی سیلوکسو برابر ۳، می‌باشد. شکل ۱ ساختار مونومرهای اصلی سازنده ژئوپلیمرها را به صورت سه‌بعدی در فضا نشان می‌دهد [9].



شکل ۱- مونومر های اولیه زنجیره‌های ژئوپلیمر [9]

جدول ۱ نیز کاربردهای متداول ژئوپلیمرها را نشان می‌دهد. همان‌طور که مشاهده می‌شود، ژئوپلیمر با انواع ساختار مونومری را می‌توان به‌عنوان عایق حرارتی و مقاوم در برابر آتش به کار برد.

جدول ۱- کاربرد انواع ژئوپلیمرها با مونومر های مختلف [5]

کاربرد	مونومر اولیه
عایق حرارتی مواد مقاوم در برابر آتش	پلی سیالیت (PS)
نسوزها مواد مقاوم در برابر آتش سیمان‌های با کارایی بالا	پلی سیالیت سیلوکسو (PSS)
مواد مرکب نسوزها مواد مقاوم در برابر آتش	پلی سیالیت دی سیلوکسو (PSDS)

فرمول کلی ژئوپلیمرها به‌صورت رابطه (۱) تعریف می‌گردد که در آن M یک کاتیون قلیایی مانند پتاسیم، سدیم یا کلسیم، n درجه پلیمریزاسیون، Z نیز برابر ۱، ۲ یا ۳ و W نیز میزان آب متبلور موجود در ساختار ژئوپلیمر است [10]:

$$M_n [-(SiO_2)_z - AlO_2]_n \cdot wH_2O \quad (1)$$

شکل‌گیری ژئوپلیمرها بسیار پیچیده و تاکنون به‌صورت کامل ناشناخته است؛ اما به‌صورت کلی مراحل زیر در یک واکنش ژئوپلیمریزاسیون انجام می‌شود [۸]:

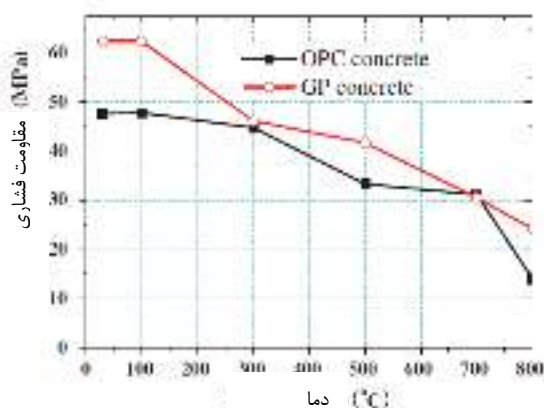
- ۱- انحلال سیلیسیوم و آلومینیوم موجود در مواد آلومینوسیلیکاتی در محلول فعال‌کننده قلیایی (انحلال)
- ۲- تشکیل مونومر های اولیه (جهت‌گیری)
- ۳- پلیمریزاسیون مونومرها جهت تشکیل ژئوپلیمرهای سه بعدی آمورف (ژئوپلیمریزاسیون)

- ۴- سخت شدن ژئوپلیمر از طریق مصالح پرکننده و ذرات واکنش نداده (سخت شدن نهایی) نوع و ترکیبات فعال کننده قلیایی، زمان و دما و آب عمل آوری، نوع پیش ماده و مقادیر نسبی سدیم، پتاسیم، آلومینیوم و سیلیسیوم در واکنش پلیمر سازی، بر خواص بتن ژئوپلیمر تولیدی موثر است [5].
- ژئوپلیمر سخت شده به صورت کلی خواص زیر را دارد:
- هزینه و انرژی تولید پایین: به دلیل استفاده از ضایعات صنایع و مواد ارزان آلومینوسیلیکاتی آن هم در دمای پایین ژئوپلیمریزاسیون
 - سازگاری با محیط زیست: به دلیل تثبیت فلزات سمی سنگین و کاهش تولید و مصرف سیمان به عنوان اصلی ترین منتشرکننده گازهای گلخانه ای در صنعت بتن [9]
 - مقاومت سازه ای و بهره برداری مناسب به خصوص در دماهای بالا و در برابر آتش: به دلیل وجود ساختار پلیمری [11]

۳. رفتار ژئوپلیمر در دماهای بالا

همان طور که گفته شد، بتن های ژئوپلیمر مقاومت و دوام مناسبی در دماهای بالا و در برابر آتش دارند؛ به طوری که می توان از آن ها به عنوان عایق حرارتی نیز استفاده کرد [11]. بتن ژئوپلیمر با سنگدانه شکسته در مقایسه با بتن با سیمان پرتلند متداول، مقاومت بسیار بالایی در مقابل آتش از خود نشان می دهد. با این شرایط طرح اختلاط دقیقی برای دستیابی به پایداری شیمیایی، تغییر حجم کم نسبت به زمان و مقاومت در برابر خوردگی، مورد نیاز است. عواملی نظیر انتخاب پیش ماده و سنگدانه مناسب، نسبت مواد قلیایی در ژئوپلیمر و مقدار آب برای این طرح اختلاط حیاتی است و می بایست کنترل شود [6]. علت مقاومت بالاتر بتن ژئوپلیمر نسبت به بتن های معمولی در دماهای بالا، تشکیل کمتر فازهای ضعیفی همچون همتایت، پاراژونیت و آل بیت در ساختار خمیر سیمان تشکیل شده نسبت به بتن های معمول، می باشد [12]. ژانگ و همکاران، آزمایش های مقاومت خمشی و فشاری را بر روی نمونه های خمیر ژئوپلیمر، ملات و بتن ژئوپلیمر در معرض دمای محیط و دمای بالا انجام دادند تا در نهایت بتوانند مقدار بهینه متاکائولن و خاکستری بادی را در بتن ژئوپلیمر برای دستیابی به مقاومت مناسب در برابر آتش را بدست آورند. بر اساس نتایج این تحقیق استفاده از پودر ژئوپلیمر به همراه ۵۰ درصد متاکائولن و ۵۰ درصد خاکستر بادی، در دمای محیط و دماهای بالا، مقاومت خمشی و فشاری بهینه را به همراه داشت. همچنین به دلیل ناسازگاری میان کرنش حرارتی ژئوپلیمر و سنگدانه ها، ترک خوردگی و تضعیف مقاومت بتن ژئوپلیمری پس از قرار گرفتن در دماهای بالا، مشاهده شد [13].

شکل ۲، تغییرات مقاومت فشاری نمونه های بتن ژئوپلیمر (GP) و بتن با سیمان پرتلند معمولی^۲ (OPC) را نشان می دهد. همان طور که مشاهده می شود، در تمامی دماها بین صفر تا ۸۰۰ درجه سلسیوس، مقاومت فشاری بتن ژئوپلیمر بیشتر از بتن معمولی است. علت کاهش مقاومت با افزایش دما نیز تغییر شکل های حرارتی و کاهش رطوبت و در نتیجه وزن بتن در اثر حرارت می باشد [13].

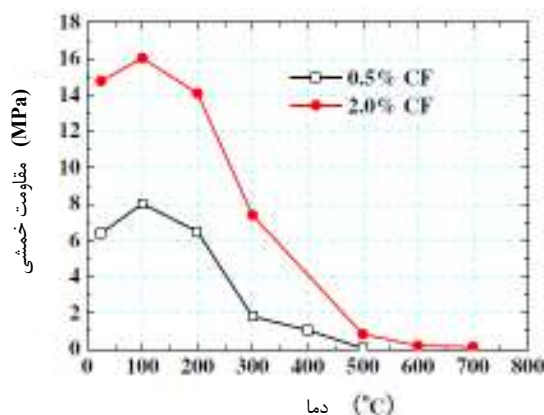


شکل ۲- نمودار مقاومت فشاری بر حسب دما برای نمونه بتن ژئوپلیمر (GP) و بتن با سیمان متداول (OPC) [13]

کومار و همکاران، نمونه‌های استوانه‌ای بتن ژئوپلیمر با خاکستر بادی و بتن با سیمان معمولی را تا دمای ۱۰۰۰ درجه سلسیوس و بر اساس نرخ حرارت دهی استاندارد ISO۸۳۴، در معرض آتش قرار دادند. پس از قرارگیری در معرض آتش، نمونه‌های ژئوپلیمر از نظر ترک خوردگی، وضعیت بهتری نسبت به نمونه‌های بتن معمولی داشتند و کمتر تخریب شده بودند. نمونه‌های بتن معمولی در دماهای ۸۰۰ و ۱۰۰۰ درجه سلسیوس بسیار فرسوده و تخریب شده بودند؛ در حالی که در نمونه‌های ژئوپلیمر هیچ گونه اثر خرابی و خوردگی دیده نمی‌شد. به‌طور کلی در طول آزمایش همواره مقاومت بالاتر بتن ژئوپلیمر نسبت به بتن معمولی، حفظ شد [14]. هم‌چنین مشاهده شد که حرارت با سرعت بیشتری از بتن ژئوپلیمر نسبت به بتن معمولی عبور می‌کند که این خاصیت باعث می‌شود تا گرادیان حرارتی (تغییرات دما) در بتن ژئوپلیمر نسبت به نمونه‌های معمولی، کمتر شود. ریزساختار بتن ژئوپلیمر نیز پس از قرارگیری در معرض آتش، تا دمای ۸۰۰ درجه سلسیوس، کاملاً پایدار و متراکم باقی ماند [14].

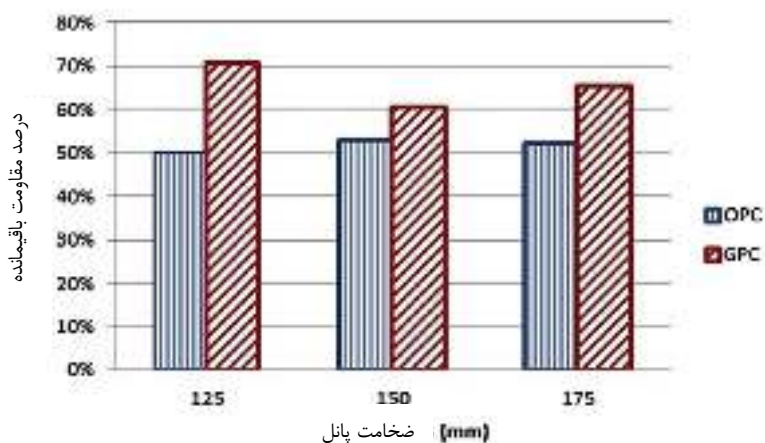
های-یانژانگ و همکاران تعداد زیادی آزمایش انجام دادند تا بهترین طرح اختلاط برای بتن ژئوپلیمر الیافی بر پایه خاکستر بادی و یا متاکائولن، به‌منظور مقاومت در برابر آتش را به دست آورند. با استفاده از آزمایش مقاومت خمشی و فشاری برای بتن ژئوپلیمر با نسبت الیاف کربن متفاوت و ترکیبات مختلفی از خاکستر بادی و متاکائولن، مشخص گردید که استفاده از ۵۰ درصد متاکائولن، ۵۰ درصد خاکستر بادی به همراه الیاف کربنی خرد شده به مقدار ۲ درصد وزنی پوزولان، می‌تواند این مصالح را به‌عنوان جایگزین مناسبی برای مصالح موجود در زمینه‌ی مقاومت در برابر آتش مطرح کرد [15].

شکل ۳، نمودار مقاومت خمشی بر حسب دما را برای دو مقدار متفاوت از الیاف کربنی^۲ (CF) نشان می‌دهد. همان‌طور که مشخص است، اضافه کردن الیاف کربنی خرد شده به ژئوپلیمر، اثرات مثبتی بر روی کنترل ترک در دماهای بالا و افزایش مقاومت خمشی در دماهای بین ۲۰ تا ۵۰۰ درجه سلسیوس خواهد گذاشت [15].



شکل ۳- نمودار مقاومت خمشی بر حسب دما برای بتن ژئوپلیمر با درصد الیاف کربنی ۰.۵ و ۲ [15]

کومار و سیمون، پانل‌های مربعی به ابعاد ۵۰۰ میلی‌متر متشکل از بتن ژئوپلیمر و بتن معمولی، با ضخامت ۱۲۵، ۱۵۰ و ۱۷۵ میلی‌متر و دارای یک لایه مش بندی فولادی را به مدت ۲ ساعت در معرض آتش قرار دادند. بر اساس نتایج آزمون مقاومت فشاری، ظرفیت فشاری باقیمانده برای بتن ژئوپلیمری (۶۶ درصد) نسبت به بتن معمولی (۵۲ درصد) بیشتر گزارش شد. بر اساس این مطالعات گزارش شد که در اثر دماهای بالا و ایجاد گرادیان‌های حرارتی زیاد میزان آسیب‌های داخلی (همچون ایجاد ترک‌های مؤثنه) برای بتن ژئوپلیمری نسبت به بتن معمولی کمتر مشاهده شده است. در نتیجه بتن ژئوپلیمر مسلح شده می‌تواند محافظ مناسبی در برابر آتش نسبت به بتن‌های معمولی به حساب آید [16]. مطابق شکل ۴، مقاومت باقیمانده برای پانل‌های ژئوپلیمری و معمولی در ضخامت‌های مختلف نشان داده شده است. همان‌طور که مشاهده می‌شود، در تمامی ضخامت‌ها، مقاومت فشاری باقیمانده برای پانل ژئوپلیمری نسبت به پانل معمولی، بیشتر است [16].



شکل ۴- نمودار درصد مقاومت باقیمانده بر حسب ضخامت‌های مختلف برای پانل ژئوپلیمر (GPC) و پانل معمولی (OPC) [16].

اصلانی، خصوصیات بتن ژئوپلیمری در دماهای بالا را به منظور مدل‌سازی بتن ژئوپلیمر، مورد بررسی قرارداد و روابطی برای شاخص‌های مقاومت فشاری، مدول الاستیسیته، مقاومت خمشی، کرنش حرارتی و رابطه تنش فشاری-کرنش در دماهای بالا پیشنهاد کرد (رابطه ۲). رابطه معرفی شده برای مقاومت فشاری بتن ژئوپلیمر در دماهای بالا به صورت ذیل تعریف می‌گردد:

$$f_{GT}' = f_G' \left(\frac{1}{1,1112 - 0,0004T - 0,000002T^2} \right) \quad 100^\circ C \leq T \leq 1000^\circ C \quad (2)$$

که در این رابطه، f_{GT}' مقاومت فشاری بتن ژئوپلیمر در دماهای بالا، f_G' مقاومت فشاری بتن ژئوپلیمر در دمای ۲۰ درجه سلسیوس و T دما برحسب درجه سلسیوس می‌باشد [17].

عبدالغنی و همکاران در مطالعات خود بر روی بتن های ژئوپلیمری، از پیش ماده سرباره کوره آهنگدازی به همراه ۳ و ۶ درصد سدیم هیدروکسید به علاوه ۳ درصد سدیم سیلیکات به عنوان فعال کننده قلیایی استفاده کردند. نتایج آزمایش ها در درجه حرارت بالا نشان داد که بتن ژئوپلیمر با ۳ درصد سدیم هیدروکسید به همراه سدیم سیلیکات به عنوان فعال کننده قلیایی، پایداری و مقاومت بالایی در برابر آتش از خود نشان می‌دهد و بدین ترتیب عملکرد بهتری نسبت به بتن های معمولی خواهد داشت [18].

حکیم عزیز و همکاران، رفتار خمیر، ملات و بتن ژئوپلیمر را تحت تأثیر درجه حرارت بالا مورد مطالعه قرار دادند. اطلاعات مربوط به طرح اختلاط هر یک از نمونه ها در جدول ۲، آمده است [۱۹]. آن ها ترک خوردگی، فرسایش سطح بتن، مقاومت فشاری، مقاومت خمشی و ظرفیت فشاری باقیمانده را به عنوان شاخص های مقاومت بتن در برابر آتش، در نظر گرفتند. همچنین پارامترهای نسبت جامد به مایع، نسبت سیلیسیوم به آلومینیوم، نسبت سیلیکات سدیم به سدیم هیدروکسید، عمل آوری و افزودنی های اصلاح کننده خصوصیات مکانیکی و حرارتی، به عنوان پارامترهای اثرگذار بر مقاومت بتن ژئوپلیمری در برابر آتش معرفی شدند [11].

جدول ۲- اطلاعات مربوط به طرح اختلاط خمیر، ملات و بتن ژئوپلیمر بر حسب کیلوگرم بر مترمکعب [19]

ترکیبات	نوع نمونه	خاکستر بادی	سدیم سیلیکات	سدیم هیدروکسید	نسبت فعال کننده قلیایی به جرم خاکستر بادی	سنگدانه سبک	ماسه	آب اضافه
خمیر		۳۴۱/۸۹	۱۰۰/۸۶	۱۰۰/۸۶	۰/۶	-	-	-
ملات		۳۴۱/۸۹	۱۰۰/۸۶	۱۰۰/۸۶	۰/۶	-	۸۲۳/۳۹	۱۲/۴۸
بتن سبکدانه		۳۴۱/۸۹	۱۰۰/۸۶	۱۰۰/۸۶	۰/۶	۴۸۴	۸۲۳/۳۹	۹۱/۴۷

مطابق جدول ۳، درصد مقاومت ازدست رفته برای خمیر، ملات و بتن ژئوپلیمری با سنگدانه سبک^۴ (LWAGC) در دماهای ۴۰۰، ۶۰۰ و ۸۰۰ درجه سلسیوس، پس از قرارگیری نمونه ها در داخل کوره با نرخ افزایش دمای ۴/۴ درجه سلسیوس به ازای هر دقیقه، نشان داده شده است. با توجه به جدول، مشاهده می گردد که بتن ژئوپلیمری کمترین مقدار افت مقاومتی را نسبت به بقیه نمونه ها تجربه کرده است [11].

جدول ۳ - درصد مقاومت ازدست رفته برای خمیر، ملات و بتن ژئوپلیمر در دماهای مختلف [11]

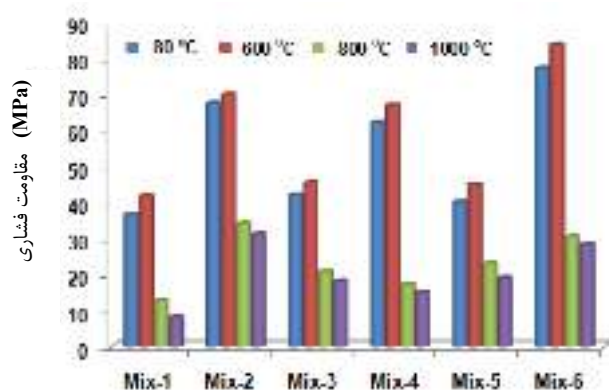
LWAGC	ملات	خمیر	دما (درجه سلسیوس)
۱۳	۱۶/۷	۳۷/۸	۴۰۰
۲۶/۷	۳۸/۶	۵۶/۵	۶۰۰
۳۹	۵۲/۳	۱۰۰	۸۰۰

ساکسینا و همکاران، محصولات جانبی و ضایعات صنایع را به عنوان مصالح اولیه به منظور تولید بتن ژئوپلیمر مطابق جدول ۳ استفاده کردند؛ زیرا این محصولات درصد زیادی آلومینوسیلیکات (ترکیبات آلومینیوم و سیلیسیوم) به عنوان ماده اصلی سازنده ژئوپلیمر را دارا هستند. در این مطالعه سه نوع ملات ژئوپلیمر با استفاده از خاکستری بادی^۵ (FA)، سرباره کوره آهنگدازی^۶ (GBFS) و رس کلسینه شده (CC) در حضور دوده سیلیس و فعال کننده های قلیایی سدیم هیدروکسید و سدیم سیلیکات، ساخته شدند و بر روی آنها به ترتیب آزمون های مقاومت فشاری و مقاومت در برابر آتش در دماهای ۶۰۰، ۸۰۰ و ۱۰۰۰ درجه انجام شد. [20].

جدول ۳- جزئیات طرح اختلاط شش ملات ژئوپلیمر (اعداد بر حسب گرم می باشند) [20]

طرح اختلاط	خاکستر بادی	سرباره کوره آهنگدازی	رس کلسینه شده	ماسه	دوده سیلیسی	سدیم سیلیکات	سدیم هیدروکسید	آب اضافه (میلی لیتر)
Mix-۱	۲۰۰	۰	۰	۶۰۰	۰	۸۰	۴۰	۰
Mix-۲	۲۰۰	۰	۰	۶۰۰	۶۴	۸۰	۴۰	5
Mix-۳	۰	۰	۲۰۰	۶۰۰	۰	۸۰	۴۰	۰
Mix-۴	۰	۰	۲۰۰	۶۰۰	۶۴	۸۰	۴۰	10
Mix-۵	۰	۲۰۰	۰	۶۰۰	۰	۸۰	۴۰	۰
Mix-۶	۰	۲۰۰	۰	۶۰۰	۶۴	۸۰	۴۰	5

بر اساس نتایج حاصل (شکل ۵)، مقاومت فشاری نمونه ها در حضور دوده سیلیس، بیشتر از سایر نمونه ها محاسبه شده است. همچنین تقریباً تمام ملات های ژئوپلیمری ساخته شده تا دمای ۶۰۰ درجه سلسیوس، مقاومت مناسبی در برابر آتش از خود نشان داده اند ولی با افزایش دما به بیش از ۶۰۰ درجه سلسیوس، مقاومت فشاری نمونه ها در برابر آتش افت کرده است. بر اساس نتایج ارائه شده در این مطالعه، ملات ژئوپلیمر ساخته شده با خاکستر بادی و دوده سیلیس، بیشترین مقاومت در برابر آتش را در دماهای ۸۰۰ و ۱۰۰۰ درجه سلسیوس از خود نشان داده است [20].

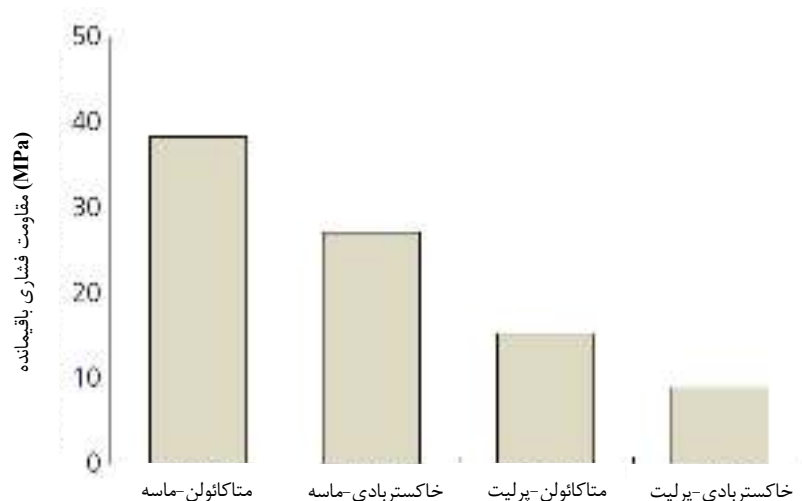


شکل ۵- نمودار مقاومت فشاری ۶ ملات ژئوپلیمر در دماهای مختلف [20].

Fly Ash^۵

Granulated Blast Furnace Slag^۶

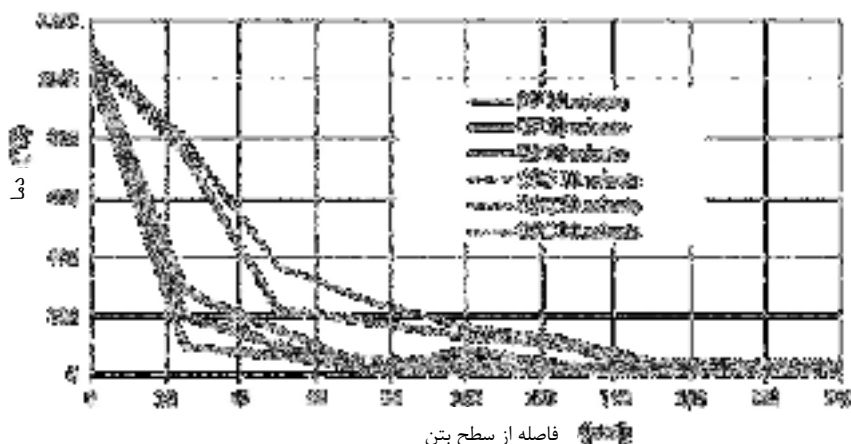
علا رashed در مطالعه خود از دو نوع پوزولان از جنس آلومینوسیلیکات ها با نام های متاکائولن (MK) و خاکستر بادی (FA) به عنوان ماده اولیه ساخت ملات های ژئوپلیمر استفاده کرد. هم چنین ماسه سیلیسی طبیعی رودخانه (S) و پرلیت منبسط شده^۷ (EP) را به عنوان مصالح ریزدانه مورد استفاده قرارداد. پس از عمل آوری، آزمایش های مربوطه بر روی ملات های ژئوپلیمری ساخته شده انجام گرفت و مشخص شد که ملات های ژئوپلیمری بر پایه متاکائولن و خاکستر بادی، می توانند به عنوان عایق و محافظ در برابر آتش، استفاده شوند. هدایت حرارتی نمونه های ژئوپلیمری نسبت به نمونه های بتن معمولی، بین ۳۳ تا ۷۳ درصد کاهش و مقاومت فشاری آن ها بین ۸۳ تا ۱۱۵ درصد، افزایش یافته است [21]. نتایج مقاومت فشاری باقیمانده پس از رویارویی با دمای ۶۰۰ درجه مطابق شکل ۶ ارائه شده است. همان طور که مشاهده می گردد ملات متاکائولن با ریزدانه طبیعی بهترین عملکرد را نسبت به بقیه طرح ها داشته است [21].



شکل ۶- نمودار مقاومت فشاری باقیمانده پس از عبور از دمای ۶۰۰ درجه سلسیوس [21]

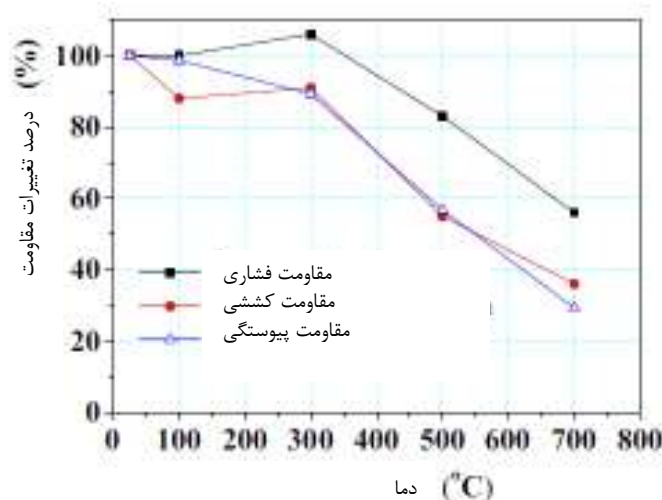
مهد علی و همکاران، اثر آتش سوزی بر مقاومت فشاری باقیمانده را بر نمونه های استوانه ای بتن ژئوپلیمری بررسی کردند. در این مطالعه دو نمونه استوانه ای با ابعاد ۱۵۰×۳۰۰ و ۱۰۰×۲۰۰ میلی متر در معرض آتش سوزی از یک طرف برای مدت زمان های مساوی (۱۲۰ دقیقه) قرار گرفتند. نتایج حاصل از این آزمون نشان داد که در سطح آزمون ها هیچ گونه آثار تخریبی مشاهده نگردید و میزان کاهش جرم نیز بین ۲/۷ تا ۴/۶۵ درصد بدست آمد که ناشی از کاهش رطوبت نمونه ها بوده است. همچنین تجزیه و تحلیل ها نشان داد که بتن ژئوپلیمری مقاومت گرمایی مناسبی دارد به طوری که با افزایش درجه حرارت سطح آن به ۱۰۰۰ درجه سلسیوس، دما در عمق ۱۰۰ میلی متری نسبت به سطح، پس از ۳۰ دقیقه به مقدار حدود ۴۰ درجه سلسیوس خواهد رسید. این مسئله ناشی از آن است که بتن ژئوپلیمری نسبت به بتن های معمولی، ظرفیت ذخیره سازی گرمایی بالاتر و انتشار حرارتی کمتری دارد [22].

مطابق شکل ۷، میزان دمای اندازه گیری شده در اعماق مختلف از سطح نمونه بتن ژئوپلیمر (GP) و بتن معمول (OPC) نشان داده شده است. مطابق شکل می توان دریافت که بتن های ژئوپلیمری، زمان بیشتری لازم دارند تا دما را تا عمق مشخصی از سطح منتقل کنند؛ به عبارتی دیگر، این بتن ها نسبت به بتن های معمولی گرادیان حرارتی پایین تری خواهند داشت بنابراین از آن ها می توان به عنوان پوشش های مقاوم در برابر آتش استفاده نمود [22].



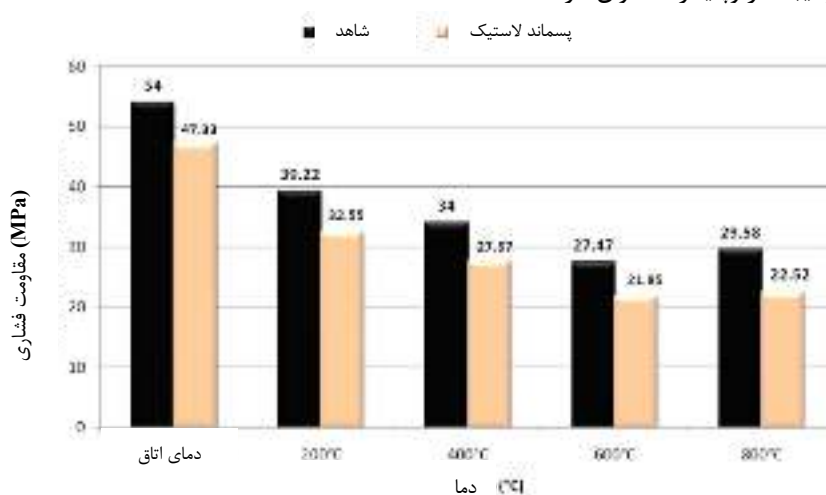
شکل ۷- نمودار دما بر حسب فاصله از سطح برای بتن ژئوپلیمر (GP) و بتن معمولی (OPC) [22].

های-یانژانگ و همکاران، آزمون بیرون کشیدگی میلگرد (Pull-Out) را بر روی نمونه‌های بتن ژئوپلیمر مسلح شده با مقاومت فشاری ۴۸ و ۶۴ مگاپاسکال و پنج نوع میلگرد با قطرهای ۱۰، ۱۲، ۱۴، ۱۸ و ۲۵ میلی‌متر، در دمای محیط و به ترتیب در دماهای ۱۰۰، ۳۰۰، ۵۰۰ و ۷۰۰ درجه سلسیوس انجام دادند. بر اساس نتایج این مطالعه، مقدار مقاومت پیوستگی میان بتن و میلگرد برای بتن ژئوپلیمری نسبت به بتن معمولی مقدار بیشتری گزارش شد. به همین منظور از بتن های ژئوپلیمری می توان به عنوان یک جایگزین عملی مناسب برای بتن های معمولی به منظور طراحی ساختمان های بتنی با در نظر گرفتن ملاحظات مقاومت در برابر آتش، استفاده نمود [23]. نتایج آزمون بیرون کشیدگی میلگرد مطابق شکل ۸ نشان می دهد که تا دمای ۳۰۰ درجه سلسیوس، پیوستگی میان بتن ژئوپلیمری و میلگرد حفظ شده است ولی در دماهای فراتر از ۳۰۰ درجه سلسیوس، پیوستگی میان بتن و میلگرد تحت تأثیر دما قرار گرفته است بطوریکه پس از آن شاهد افت مقاومت پیوستگی بتن و میلگرد می باشیم. همچنین داده های آزمایشی اثبات کرده است که نرخ کاهش پیوستگی بتن و میلگرد در بتن ژئوپلیمری بسیار نزدیک و شبیه به نرخ کاهش مقاومت کششی بتن به روش دو نیم کردن می باشد. [23].



شکل ۸- نمودار درصد تغییرات مقاومت فشاری، کششی و پیوستگی نسبت به دما برای بتن ژئوپلیمر [23]

سلمابانو و همکاران، در تحقیقات خود با استفاده از خاکستر بادی و پسماندهای لاستیکی به عنوان جایگزین شن و ماسه بتن‌های ژئوپلیمری ساختند. تغییرات به وجود آمده در وزن، مقاومت فشاری، چگالی و ریزساختار بتن در دمای اتاق و دماهای ۲۰۰، ۴۰۰، ۶۰۰ و ۸۰۰ درجه سلسیوس به مدت ۲ ساعت توسط پراکنش اشعه ایکس^۸ (XRD)، طیف‌سنجی فوریه^۹ (FTIR)، تحلیل حرارت سنجی^{۱۰} (TGA)، مورد ارزیابی قرار گرفت. نتایج این آزمون‌ها نشان داد که اثر دماهای بالا بر نمونه شاهد ژئوپلیمری و نمونه همراه با پسماندهای لاستیکی، تقریباً یکسان است. بر اساس آزمون FTIR برای هر دو نمونه مشاهده شد که مقاومت حرارتی هر دو بتن ژئوپلیمری معمولی و با پسماند لاستیک، در حد عالی است [24]. مطابق نتایج حاصل از مقاومت فشاری باقیمانده از طرح‌های مذکور در دماهای مختلف (شکل ۹)، مشاهده می‌گردد که مقاومت فشاری هر دو طرح تا دمای ۶۰۰ درجه سلسیوس کاهش پیدا می‌کند ولی پس از آن با رسیدن به دمای ۸۰۰ درجه سلسیوس، مقاومت فشاری دو نمونه افزایش اندکی را تجربه می‌کنند [24]. محققین علت این کاهش مقاومت را زوال جرم بتن و علت بالا رفتن مقاومت را پایداری و تثبیت دوباره ترکیبات ژئوپلیمرها عنوان کرده‌اند.



شکل ۹- نمودار مقاومت فشاری نمونه شاهد ژئوپلیمر و نمونه با پسماند لاستیک

نظری و همکاران، رفتار بتن ژئوپلیمری را در اثر شوک حرارتی ناشی از قرارگیری آزمون‌ها در دماهای ۴۰۰، ۶۰۰، ۸۰۰ و ۱۰۰۰ درجه سلسیوس و سپس قرارگرفتن در معرض هوا یا آب سرد مورد بررسی قرار دادند. نتایج آزمون مقاومت فشاری بر روی آزمون‌ها پس از قرارگیری در دماهای مذکور نشان داد که بتن ژئوپلیمری نسبت به بتن معمولی در شرایط شوک حرارتی بهتر عمل می‌کند. به عنوان مثال بتن ژئوپلیمری با افزایش دما، در دمای ۴۰۰ درجه سانتی‌گراد، افزایش مقاومت فشاری را تجربه می‌کند که کاملاً متفاوت از بتن‌های معمولی است. برای دماهای بالاتر از ۴۰۰ درجه، آزمون‌های بتن ژئوپلیمری دچار تغییر رنگ شدند و در دمای ۱۰۰۰ درجه اندکی ترک خوردگی بر روی ظاهر آنها مشاهده گردید. محققین علت تغییر رنگ سطح بتن را مربوط به مهاجرت یون‌های فلزی در اثر افزایش دما در ژئوپلیمر نسبت می‌دهند [12].

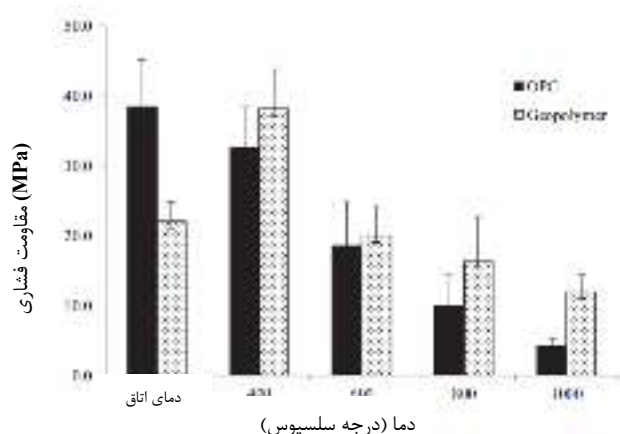
شکل ۱۰، نمودار مقاومت فشاری اندازه‌گیری شده برای نمونه‌های بتن معمولی (OPC) و بتن ژئوپلیمری را پس از مواجهه با دماهای مختلف و سپس خنک شدن در محیط آزمایشگاه را نشان می‌دهد. همان‌طور که مشاهده می‌شود، در دماهای بالا،

^۸ X-Ray Diffraction

^۹ Fourier-Transform Infrared Spectroscopy

^{۱۰} Thermogravimetric Analysis

عملکرد بتن ژئوپلیمری در مقایسه با بتن معمولی، از نظر مقاومت فشاری، بهتر است. رفتار و روند افت مقاومت نمونه‌های بتنی در خنک‌سازی با آب نیز به همین شکل می‌باشد [12].



شکل ۱۰- نمودار مقاومت فشاری نمونه‌های بتن ژئوپلیمر (Geopolymer) و بتن معمول (OPC) در دماهای بالا و سپس خنک‌سازی در هوا [12]

چیثامبرام و همکاران، رفتار مشخصات مکانیکی نمونه‌های ملات ژئوپلیمری را در دماهای ۲۰۰ درجه سلسیوس تا ۱۰۰۰ درجه سلسیوس، مورد بررسی و ارزیابی قرار دادند. نتایج حاصل از این مطالعه حاکی از آن است که اثر درجه حرارت بالا بر مقاومت فشاری رابطه مستقیمی با کاهش وزن نمونه‌ها با افزایش دما دارد [25].

۴. نتیجه‌گیری

نیاز صنایع ساختمانی و به تبع آن صنعت تولید بتن به عنوان پرمصرف‌ترین مصالح ساختمانی، زمینه تحقیقات گسترده‌ای را برای تولید مصالحی با مقاومت بالا در برابر آتش و دماهای بالا ضمن حفظ خصوصیات مکانیکی مطلوب فراهم نموده است. این تحقیقات سبب تولید بتنی تحت عنوان بتن ژئوپلیمر با ساختار آلومینوسیلیکاتی شده است. ژئوپلیمرها، نتیجه یک واکنش پلیمریزاسیون میان اکسیدهای آلومینوسیلیکات و محلول‌های فعال‌کننده قلیایی، در محیطی با قلیائیت بالا، می‌باشند. همان‌طور که گفته شد، ژئوپلیمرها در دمای بالا به دلیل به هم پیوستن رشته‌های کربنی در اثر پلیمریزاسیون، مشتعل نمی‌شوند، نمی‌سوزند و دود ساطع نمی‌کند. همچنین دارای مقاومت بسیار بالایی در برابر آتش‌سوزی می‌باشند؛ این بتن‌ها نسبت به بتن‌های معمولی گرادیان حرارتی پایین‌تری خواهند داشت و از آن‌ها می‌توان به عنوان پوشش‌های مقاوم در برابر آتش استفاده نمود؛ نتیجتاً بتن ژئوپلیمر یک مصالح سازه‌ای مناسب در برابر آتش‌سوزی می‌باشد.

۵. مراجع

- [1] یزدیان، مهدی و محمد شکرچی زاده، ۱۳۹۳، بررسی روشهای کاهش اثرات زیست محیطی بتن در ایران، هشتمین کنگره ملی مهندسی عمران، بابل، دانشگاه صنعتی نوشیروانی
- [2] شکرچی زاده، محمد و زانبار میرزایی، ۱۳۸۸، آینده آموزش مهندسی بتن و سیمان با نگرش به محیط زیست، کنفرانس آموزش مهندسی در ۱۴۰۴، تهران، دانشگاه تهران، فرهنگستان علوم
- [3] فامیلی، هرمز؛ محمد دلنواز و ساناز شعاعی، ۱۳۹۵، صنعت سیمان و توسعه پایدار، سمینار ملی بتن‌های سازگار با محیط زیست،

گرمسار، موسسه آموزش عالی علاءالدوله سمنانی

- [4] رمضانیانپور، علی اکبر، ۱۳۹۵، بتن های سازگار با محیط زیست، سمینار ملی بتن های سازگار با محیط زیست، گرمسار، موسسه آموزش عالی علاءالدوله سمنانی
- [5] بندار، دالی؛ نعمت حسنی و محمد مهدی خداپرست، ۱۳۹۰، بتن ژئوپلیمری و کاربردهای آن، اولین همایش بین المللی بتن های ناتراوا مخازن ذخیره آب شرب، رشت، شرکت آب و فاضلاب شهری استان گلستان
- [۶] M. Lahoti, K. H. Tan, and E.-H. Yang, "A critical review of geopolymers properties for structural fire-resistance applications," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۲۲۱, pp. ۵۱۴-۵26, 2019.
- [7] وردی، علی اله؛ ابراهیم نجفی کانی و سارا اسمعیل پور، ۱۳۸۵، ژئوپلیمرها، نسل جدید مواد ساختمانی مقاوم در برابر آتش، دومین همایش محافظت ساختمانها در برابر آتش، تهران، مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن
- [8] بزرگمهرنیا، سعید؛ عرفان کمالی و حمیدرضا اصغری، ۱۳۹۷، بررسی استفاده از پیش ماده های مختلف بر ساخت ملات سیمان ژئوپلیمری با رویکرد مقاومت فشاری، دهمین کنفرانس ملی بتن، تهران، انجمن بتن ایران
- [۹] J. Davidovits, "Properties of Geopolymer Cements," *First Int. Conf. Alkaline Cem. Concr.*, no. October ۱۹۹۴, pp. ۱۳۱-۱۴۹, ۱۹۹۴.
- [۱۰] J. Davidovits and Institut Géopolymère, *Geopolymer chemistry and applications*. .
- [۱۱] I. H. Aziz *et al.*, "Manufacturing parameters influencing fire resistance of geopolymers: A review," *Proc. Inst. Mech. Eng. Part L J. Mater. Des. Appl.*, vol. ۲۳۳, no. ۴, pp. ۷۲۱-۷33, 2019.
- [۱۲] A. Nazari *et al.*, "Thermal shock reactions of Ordinary Portland cement and geopolymer concrete: Microstructural and mechanical investigation," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۱۹۶, pp. 492-498, 2019.
- [۱۳] H. Y. Zhang, V. Kodur, S. L. Qi, L. Cao, and B. Wu, "Development of metakaolin-fly ash based geopolymers for fire resistance applications," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۵۵, pp. ۳۸-45, 2014.
- [۱۴] P. K. Sarker, S. Kelly, and Z. Yao, "Effect of fire exposure on cracking, spalling and residual strength of fly ash geopolymer concrete," *Mater. Des.*, vol. ۶۳, pp. ۵۸۴-۵92, 2014.
- [۱۵] H. Y. Zhang, V. Kodur, L. Cao, and S. L. Qi, "Fiber reinforced geopolymers for fire resistance applications," *Procedia Eng.*, vol. ۷۱, pp. ۱۵۳-۱۵۸, ۲۰۱۴.
- [۱۶] P. K. Sarker and S. McBeath, "Fire endurance of steel reinforced fly ash geopolymer concrete elements," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۹۰, pp. ۹۱-۹۸, ۲۰۱۵.
- [۱۷] F. Aslani and M. Asce, "Thermal Performance Modeling of Geopolymer Concrete," ۲۰۱۵.
- [۱۸] N. T. Abdel-Ghani, H. A. Elsayed, and S. AbdelMoied, "Geopolymer synthesis by the alkali-activation of blastfurnace steel slag and its fire-resistance," *HBRC J.*, vol. ۱۴, no. ۲, pp. ۱۵۹-164, 2018.
- [۱۹] O. A. Abdulkareem, A. M. M. Al, H. Kamarudin, I. K. Nizar, and A. Saif, "Effects of elevated temperatures on the thermal behavior and mechanical performance of fly ash geopolymer paste , mortar and lightweight concrete," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۵۰, pp. ۳۷۷-۳87, 2014.
- [۲۰] S. K. Saxena, M. Kumar, and N. B. Singh, "Fire Resistant Properties of Alumino Silicate Geopolymer cement Mortars," *Mater. Today Proc.*, vol. ۴, no. ۴, pp. ۵۶۰۵-۵612, 2017.
- [۲۱] A. M. Rashad, "Insulating and fire-resistant behaviour of metakaolin and fly ash geopolymer mortars," *Proc. Inst. Civ. Eng. - Constr. Mater.*, vol. ۱۷۲, no. ۱, pp. ۳۷-۴۴, ۲۰۱۷.
- [۲۲] A. Z. Mohd Ali, J. Sanjayan, and M. Guerrieri, "Performance of geopolymer high strength concrete wall panels and cylinders when exposed to a hydrocarbon fire," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۱۳۷, pp. ۱۹۵-۲۰۷, ۲۰۱۷.
- [۲۳] H. Y. Zhang, V. Kodur, B. Wu, J. Yan, and Z. S. Yuan, "Effect of temperature on bond characteristics of geopolymer concrete," *Constr. Build. Mater.*, vol. ۱۶۳, pp. ۲۷۷-۲85, 2018.

- [୨୪] S. Luhar, S. Chaudhary, and I. Luhar, "Thermal resistance of fly ash based rubberized geopolymer concrete," *J. Build. Eng.*, vol. ୧୩, no. January, pp. ୧୧୦–୧୨୮, 2018.
- [୨୫] S. J. Chithambaram, S. Kumar, and M. M. Prasad, "Thermo-mechanical characteristics of geopolymer mortar," *Constr. Build. Mater.*, vol. ୨୧୩, no. ୨୦୧୩, pp. ୧୦୦–୧୦୮, 2019.