

بررسی تأثیر جایگزینی پودر سرباره به جای سیمان پرتلند در خواص بتن

صمد دیلمقانی* و فریدون زینعلی**

گروه مهندسی عمران، دانشکده فنی دانشگاه تبریز

دفتر فنی سازمان آب زنجان

(دریافت مقاله: ۱۳۷۶/۸/۲۴ - دریافت نسخه نهایی: ۱۳۷۷/۲/۶)

چکیده - در این پژوهش ۲۱۰ نمونه بتنی به شکل مکعب به ابعاد ۱۵ سانتیمتر با جایگزینی ۰، ۵، ۱۰، ۱۵، ۲۰، ۲۵، ۳۰، ۳۵، ۴۰، ۵۰ و ۶۰ درصد پودر سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان به جای سیمان پرتلند با نسبت آب به سیمان ۰/۵۱ ساخته شد. عیار سیمان نمونه‌های بتن شاهد ۳۵۰ کیلوگرم بر متر مکعب انتخاب شد. کارایی مخلوطهای بتنی و مقاومت فشاری آنها در سنین ۷، ۲۸ و ۹۰ روزگی به دست آمده و نتایج مقایسه شدند. نتایج آزمایشها نشان می‌دهد که جایگزینی حدود ۲۵ تا ۳۵ درصد پودر سرباره به جای سیمان برای دستیابی به بتن با مقاومت و کارایی مناسب، رضایتبخش است. همچنین با افزایش درصد پودر سرباره به جای سیمان پرتلند جمع‌شدگی سیمانهای سرباره‌ای و مقاومت بتن ساخته شده از این سرباره‌ها در برابر حمله سولفات‌ها افزایش پیدا می‌کند.

Effect of Use of Granulated Slag Instead of Portland Cement on the Properties of Concrete

S. Dilmaghani and F. Zainali

Department of Civil Engineering, University of Tabriz

ABSTRACT- In this research, 210 concrete cube specimens (15cm) were made replacing 0, 5, 10, 15, 20, 25, 30, 35, 40, 50 and 60 percent of slag powder from Isfahan Steel Mill for cement. The control specimens were made with 350 kg/m³ cement content and the water cement ratio in all specimens was 0.51. The Slump value and compressive strength of concrete specimens in 7, 28 and 90 days were obtained and the results were compared. The test results show that replacement of 25 to 35 percent of slag powder for cement gives satisfactory results in obtaining concrete with suitable compressive strength and slump value. Also the results indicate that by increasing the percentage of slag powder replaced for cement, the shrinkage of the concrete and its resistance against sulphates will increase.

* دانشیار

** کارشناس ارشد مهندسی سازه

جدول ۱- روابط نسبتهای ترکیبات شیمیایی برای ارزیابی قدرت هیدرولیکی سرباره

ردیف	فرمول	مقدار برای بهتر بودن خصوصیات	ملاحظات
۱	CaO/SiO_2	بزرگتر از ۱/۳	مدول قلیائیت
۲	$\frac{\text{CaO}+\text{MgO}}{\text{SiO}_2}$	بزرگتر از ۱/۴	
۳	$\frac{\text{CaO}+\text{MgO}}{\text{SiO}_2+\text{Al}_2\text{O}_3}$	۱/۰-۱/۳	
۴	$\frac{\text{CaO}+۰/۵۶ \text{ Al}_2\text{O}_3+۱/۴\text{MgO}}{\text{SiO}_2}$	بزرگتر از ۱/۶۵	
۵	$\frac{\text{CaO}+\text{MgO}+\text{Al}_2\text{O}_3}{\text{SiO}_2}$	بزرگتر از ۱	مدول اکتیویته

۱- مقدمه

با توجه به اینکه در کشورمان هم‌اکنون سالیانه در حدود هفت میلیون تن فولاد و آهن از کارخانجات ذوب آهن و نورد لوله تهیه می‌شود و با در نظر گرفتن این موضوع که به ازای تولید هر تن فولاد ۳۰۰ کیلوگرم تا یک تن سرباره در کنار آن حاصل می‌شود اهمیت به کارگیری از این فراورده‌های ثانوی در دیگر صنایع مشخص می‌شود. با مطالعه سوابق علمی در خصوص کاربرد سرباره در ساخت بتن مشاهده می‌شود که از پودر این ضایعات در تهیه بتن به عنوان جانشین سیمان و از شکل دانه‌ای آن به عنوان شن و ماسه سبک در تهیه بتن می‌توان استفاده کرد.

در این تحقیق با در نظر گرفتن کارهای انجام یافته قبلی به بررسی سرباره تولید شده در کارخانه ذوب آهن اصفهان پرداخته و در زمینه چگونگی استفاده از این مواد در تهیه بتن با خصوصیات مناسب اشاره شده است. با دانستن این موضوع که مسیر تولید سرباره در کارخانه فولاد شبیه به همان مراحل تهیه کلینکر سیمان پرتلند در کارخانه سیمان است و تنها با این تفاوت که ترکیبات شیمیایی آنها کمی با همدیگر متفاوت اند پیش‌بینی می‌شود که پودر سرباره کارخانه ذوب آهن نیز با توجه به ترکیبات شیمیایی و خصوصیات فیزیکی آن به خصوص فاز شیشه‌ای سرباره می‌تواند رفتاری مشابه سیمان در طرح اختلاط بتن از خود نشان دهد.

۲- کارهای انجام شده قبلی

اولین تحقیقاتی که در مورد پودر آسیاب شده سرباره به عنوان

یک ماده سیمانی به عمل آمد در سال ۱۷۷۴ توسط فردی به نام لوریت بود که از پودر سرباره در ساخت نوعی شفته آهکی استفاده کرد [۱]. ترکیبات شیمیایی سرباره مورد استفاده و فاز شیشه‌ای آن عامل مهمی در قدرت هیدرولیکی سرباره به شمار می‌رود [۲ و ۳]. روابط برای مقایسه قدرت هیدرولیکی سرباره در جدول (۱) ارائه شده است. با استفاده از این روابط خصوصیات هیدرولیکی هر نوع سرباره را می‌توان مورد ارزیابی قرار داد [۴]. بهتر است پودر سرباره آسیاب شده شرایطی مشابه از نظر دانه‌بندی و بلین با سیمان مورد استفاده داشته باشد.

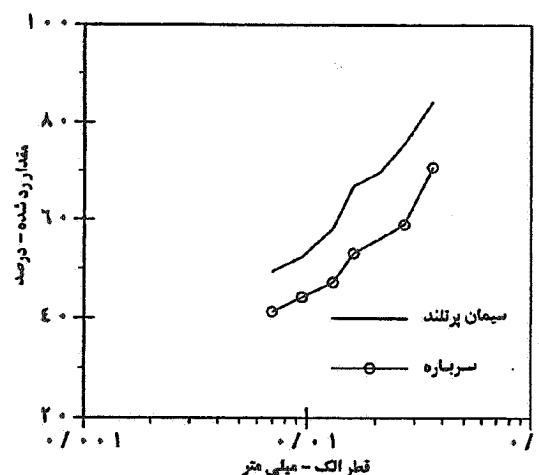
سیواساندرام و همکارش [۵] طی آزمایشهایی که برای استفاده از پودر سرباره در تهیه بتن انجام دادند به این نتیجه رسیدند که افزودن سرباره موجب کاهش گرمای هیدراتاسیون می‌شود. همچنین استفاده از پودر سرباره در درصد‌های بالاتر از ۶۰٪ موجب کاهش شدید مقاومت و کارایی بتن می‌شود. ولی با استفاده از پودر سرباره به عنوان جانشین سیمان به مقدار ۳۰ تا ۶۰ درصد نتایج قابل قبولی از نظر میزان مقاومت فشاری حاصل شده است.

با در نظر گرفتن اینکه مقاومت بتن‌های حاوی سرباره در کوتاه مدت کم است، استفاده از میکروسیلیس در ساخت بتن‌های سرباره‌ای می‌تواند موجب بهبود خصوصیات آن شود. در تحقیقاتی که در این زمینه توسط اوزیلدریم [۶] انجام شد اضافه کردن ۵ تا ۱۰ درصد میکروسیلیس به بتن‌هایی که در آنها ۳۰ تا ۵۰ درصد سرباره و ۷۰ تا ۵۰ درصد سیمان پرتلند استفاده شده است موجب افزایش مقاومت ۷ روزه این بتن‌ها می‌شود و بتن حاوی ۶۰٪ سیمان پرتلند،

جدول ۲- درصد ترکیبات شیمیایی چند نوع سرباره

نام و محل کارخانه	SiO ₂	Al ₂ O ₃	CaO	MgO	Fe ₂ O ₃	MnO	S	Zn	Pb	سایر مواد
سرباره ذوب آهن اصفهان	۳۵/۵	۹/۱۷	۳۶/۷۳	۸/۶۷	۰/۸۱	۱/۳۴	۳/۶۳	۰	۰	۴/۲
سرباره سرب و روی زنجان	۲۱	۰	۲۹	۷	۱۹/۵	۰	۰	۱۴	۵/۵	۴
سرباره ذوب آهن انگلیس	۳۷-۴۲	۳۰-۳۶	۱۲-۲۲	۳-۱۱	۲/۱-۳/۰	۰/۴-۲/۲	۰	۰	۰	۰
سرباره ذوب آهن آلمان	۳۸-۴۶	۲۹-۳۵	۱۰-۱۶	۵-۱۱	۰/۲-۱/۳	۰/۴-۲/۰	۰/۹-۱/۹	۰	۰	۰
سرباره ذوب آهن هلند	۳۲/۲	۱۶/۷	۳۷/۱	۱۰/۵	۱/۳	۰/۴	۰	۰	۰	۰
سرباره ذوب آهن آمریکا (N.C)	۳۵	۹/۳	۴۲/۹	۹/۸	۱/۸	۱/۱	۱/۲	۰	۰	۰
سرباره ذوب آهن نیوکاسل	۳۶	۱۴	۳۴/۲	۱۱/۳	۱/۳	۱/۸	۱/۰	۰	۰	۰

در تحقیقات دیگری که توسط می فیلد [۸] انجام شد از سرباره به عنوان شن و ماسه سبک در تهیه بتنهای سبک استفاده شده است. با توجه به عمل آوریهای متفاوت اعمال شده در این تحقیقات از سرباره دانه‌ای با دانه‌بندی مناسب برای ساختن بتنهای سبک با وزن مخصوص کمتر از ۱۸۵۰ کیلوگرم بر متر مکعب استفاده شده و مقاومت‌های فشاری تا ۵۰ مگاپاسکال به دست آمده است. در زمینه استفاده از پودر سرباره در ساخت بتن تحقیقاتی نیز در سال ۱۳۷۱ در کشور صورت گرفته است [۹] و با وجود تفاوت‌های احتمالی موجود از نظر دانه‌بندی و ترکیبات در سرباره مورد استفاده در آن پژوهش و تحقیقات حاضر نتایج حاصله از هر دو کاوش به طور کلی با یکدیگر موافقت دارند.



شکل ۱- دانه‌بندی هیدرومتری سیمان پرتلند و پودر سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان

۳- مصالح مصرفی و نحوه تهیه نمونه‌های بتنی در تحقیقات اخیر

۳-۱- سیمان مصرفی

سیمان مصرفی از نوع سیمان پرتلند تیپ I کارخانه سیمان صوفیان و بلین آن $3648 \text{ cm}^2/\text{gr}$ است. برای مقایسه ریزی دانه‌های سیمان پرتلند و پودر سرباره مصرفی با استفاده از روش هیدرومتری آزمایش دانه‌بندی برای هر دوی آنها انجام گرفته و منحنی دانه‌بندی آنها در شکل (۱) نشان داده شده است.

۳۳٪ سرباره و ۷٪ میکروسیلیس بیشترین مقاومت را در بین بتنهای سرباره‌ای و بالاترین مقاومت ۲۸ و ۷ روزه در بین سایر بتنهای ساخته شده از جمله بتن شاهد را از خود نشان داده است. همچنین در تحقیقاتی که توسط هوتن [۷] انجام شده است خصوصیات ضد سولفاتی بتنهای حاوی سرباره مورد ارزیابی قرار گرفته است. از نتایجی که وی به دست آورد می‌توان به اضافه شدن مقاومت بتن در مقابل سولفات‌ها با اضافه شدن درصد سرباره در طرح اختلاط بتن اشاره کرد.

جدول ۳- حدود ترکیبات سرباره برای بالابودن قدرت هیدرولیکی

SiO _۲	Al _۲ O _۳	CaO	MgO	Fe _۲ O _۳	S	Mn _۲ O _۳
۳۰-۴۰	۸-۱۸	۴۰-۵۰	۰-۸	۰-۱	۰-۲	۰-۳

جدول ۴- ارزیابی قدرت هیدرولیکی سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان و چند سرباره دیگر

با استفاده از روابط جدول (۱)

فرمول	اصفهان	سرب و	NC	هلند	آمریکا	اصفهان	سرب و	NC	هلند	آمریکا
		روی					روی			
۱	۱/۰۴	۱/۳۸	۰/۹۵	۱/۱۵	۱/۲۲	ضعیف	خوب	ضعیف	ضعیف	متوسط
۲	۱/۲۸	۱/۷۱	۱/۲۶	۱/۴۸	۱/۵۱	ضعیف	خیلی خوب	متوسط	خوب	خوب
۳	۱/۰۲	۱/۷۱	۰/۹۱	۰/۹۷	۱/۱۸	خوب	خوب	ضعیف	ضعیف	خوب
۴	۱/۵۲	۱/۸۴	۱/۶۱	۱/۹۰	۱/۷۷	متوسط	خوب	متوسط	خیلی خوب	خوب
۵	۱/۵۳	۱/۷۱	۱/۶۵	۲/۰	۱/۷۷	خیلی خوب	خیلی خوب	خیلی خوب	خیلی خوب	خیلی خوب

۲-۳ سرباره

در فرایند استخراج آهن در کارخانجات ذوب آهن، سرباره به علت داشتن وزن مخصوص کمتر از آهن به صورت کف بر روی فلز مذاب قرار می‌گیرد. با تخلیه مواد مذاب از دریچه‌های تحتانی کوره، سرباره به طرف بیرون هدایت شده و با سیستم‌های آبپاشی به سرعت سرد می‌شود. سرباره که دارای ترکیبات شیمیایی نزدیک به سیمان است در مدت استخراج آهن گرمایی بالغ بر ۱۵۰۰ تا ۱۸۰۰ درجه سانتی‌گراد را تحمل کرده است. در این تحقیقات از سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان استفاده شده و ترکیبات شیمیایی آن به همراه ترکیبات چند نوع سرباره از چند کارخانه دیگر در جدول (۲) نشان داده شده است. همچنین در جدول (۳) حدود ترکیبات سرباره برای بالابودن قدرت هیدرولیکی نشان داده شده است [۴ و ۲].

با استفاده از روابطی که در جدول (۱) برای ارزیابی قدرت هیدرولیکی سرباره ارائه شده است سرباره‌های ارائه شده در جدول (۲) مورد ارزیابی قرار گرفته و مدولهای مختلف هر سرباره حساب شده است. نتایج این محاسبات در جدول (۴) نشان داده شده اند. با استفاده از این جدول مرغوبیت سرباره مشخص می‌شود.

۱-۲-۳ عوامل مؤثر در قدرت هیدرولیکی سرباره

خواص هیدرولیکی سرباره عموماً بستگی به دو عامل اساسی

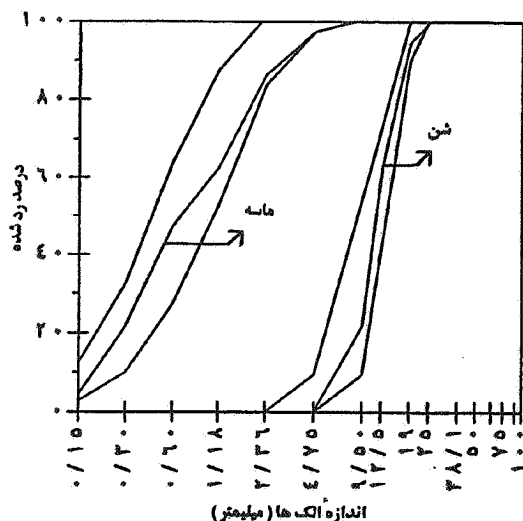
ترکیبات شیمیایی و وضعیت فیزیکی سرباره دارد:

الف - اثر ترکیب شیمیایی و نقش آن در قدرت هیدرولیکی سرباره

آزمایشها نشان می‌دهند هرچه قلیائیت سرباره یعنی نسبت آهک به سیلیس CaO/SiO_2 بیشتر باشد سرباره مرغوبتر است. همچنین بالا بودن مقدار Al_2O_3 بر مرغوبیت سرباره می‌افزاید [۲]. جدول (۲) راهنمای خوبی برای ارزیابی قدرت هیدرولیکی سرباره است. با توجه به این روابط سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان از نظر ترکیبات شیمیایی برای استفاده در طرح اختلاط بتن مناسب تشخیص داده می‌شود.

ب - وضعیت فیزیکی سرباره

از نقطه نظر فیزیکی سرباره باید دارای یک حالت شیشه‌ای باشد. حالت بی‌شکل (آمورف) بودن سرباره فاکتور بسیار مهمی در تعیین قدرت هیدرولیکی آن است و سرد کردن سریع سرباره موجب عدم تشکیل کریستالهای بزرگ شده و یونهای موجود به صورت نامنظم در کنار همدیگر قرار می‌گیرند و جسم سخت را تشکیل می‌دهند. لذا اگر سرعت سرد کردن سریع باشد گروه‌های یونی بیشتری ترتیب نامنظم خود را حفظ کرده و بدون اینکه ساختمان



شکل ۲- منحنی دانه‌بندی شن و ماسه در محدوده تعیین شده توسط ASTM C۳۳

۵-۳ طرح اختلاط مصالح و ساخت نمونه‌های بتنی و طرز عمل‌آوری نمونه‌ها

در این تحقیق با توجه به دانه‌بندی شن و ماسه که در شکل (۲) آمده است اقدام به طرح اختلاط بتن با استفاده از روش وزنی ACI شد. عیار سیمان در طرح اختلاط ۳۵۰ کیلوگرم در مترمکعب انتخاب شد که این مقدار سیمان با درصد‌های ۵، ۱۰، ۱۵، ۲۰، ۲۵، ۳۰، ۳۵، ۴۰، ۵۰ و ۶۰ درصد پودر سرباره جانشین شد به طوری که همواره عیار سیمان مخلوط حاصل همان ۳۵۰ کیلوگرم در مترمکعب باشد.

مدول نرمی ماسه به کار رفته با توجه به منحنی دانه‌بندی آن برابر ۲/۸۱ و وزن مخصوص انبوهی میله خرده شن با انجام آزمایش مساوی 1678 kg/m^3 به دست آمده در این طرح مقدار اسلامپ ۴۰ میلیمتر در نظر گرفته شده است. مقادیر زیر با استفاده از آیین‌نامه ACI برای شن و ماسه و آب اختلاط (با در نظر گرفتن رطوبت شن و ماسه و تصحیحات لازم) برای ساخت یک مترمکعب بتن به دست آمده است:

آب	۱۸۰	کیلوگرم
سیمان	۳۵۰	کیلوگرم
شن	۱۱۶۷/۰۸	کیلوگرم
ماسه	۸۰۱/۲۳	کیلوگرم

نسبت آب به سیمان برابر ۰/۵۱ بوده و قالب‌های مورد استفاده

کریستالی آنها تکمیل شده باشند سخت می‌شوند. دلیل گیرش سرباره شیشه‌ای نیز وجود همین اکسیدهای بی‌شکل در حالت بی‌نظم در کنار یکدیگرند [۲].

با نگاه کردن از طریق یک میکروسکوپ پلاریزه به سرباره‌ای که به آرامی خنک شده است می‌توان به خوبی کریستالهای درشت $2\text{CaO}, \text{MgO}, 2\text{SiO}_2$ (آکرومانیت) و $2\text{CaO}, \text{Al}_2\text{O}_3, \text{SiO}_2$ (گلنیت) را مشاهده کرد. اما در سرباره به سرعت سرد شده (شیشه‌ای) چنین کریستالهایی وجود ندارد و در سرباره شیشه‌ای انرژی لازم برای کریستالی شدن ترکیبات فوق به صورت نهانی ذخیره شده است که در محیط مناسب آهکی و در کنار سیمان پرتلند این انرژی آزاد و پیوندهای هیدرولیکی شکل می‌گیرند [۲].

۲-۲-۳ خصوصیات سرباره کوره بلند ذوب آهن اصفهان

با توجه به جدول (۲) که درصد‌های ترکیبات تشکیل دهنده این سرباره آمده است و مقایسه مدولهای جدول (۴) مشاهده شد که این سرباره مرغوب بوده و می‌تواند جانشین مناسبی برای سیمان پرتلند باشد. وزن مخصوص حقیقی سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان $3/10 \text{ gr/cm}^3$ و وزن مخصوص لیتری آن ۱۲۵۰ گرم است. پس از پودر کردن این سرباره با آسیاب دیسکی در کارخانه سیمان صوفیان با دستگاه مخصوص بلین سطح مخصوص آن برابر $3475 \text{ cm}^2/\text{gr}$ تعیین شد. این مقدار نزدیک به سطح مخصوص سیمان پرتلند است که $3648 \text{ cm}^2/\text{gr}$ به دست آمد. مقایسه دانه‌بندی سیمان و پودر سرباره را نیز شکل (۱) امکانپذیر می‌سازد.

۳-۳ شن و ماسه

شن و ماسه مورد استفاده از نوع رودخانه‌ای بوده و از کارخانه فیال تبریز تهیه شده است. دانه‌بندی شن و ماسه در شکل (۲) نشان داده شده است که در محدوده تعیین شده توسط آیین‌نامه ASTM C۳۳ قرار گرفته است.

۴-۳ آب مصرفی

در انجام آزمایشها و تولید نمونه‌های لازم برای این پژوهش از آب مشروب تبریز استفاده شده است.

جدول ۵ - مقاومت فشاری بتنهای ساخته شده با درصدهای مختلف سرباره

به جای سیمان پرتلند برحسب مگاپاسکال

ردیف	درصد های سرباره به جای سیمان	W/C	اسلامپ (mm)	مقاومت فشاری بر حسب MPa		
				روزه ۷	روزه ۲۸	روزه ۹۰
۱	شاهد	۰/۵۱	۳۵	۲۴/۳	۲۹/۰	۳۳/۵
۲	٪۵	۰/۵۱	۳۳	۲۳/۴	۲۹/۴	۳۵/۳
۳	٪۱۰	۰/۵۱	۳۴	۲۳/۲	۳۰/۰	۳۴/۶
۴	٪۱۵	۰/۵۱	۳۰	۲۲/۶	۲۹/۰	۳۴/۳
۵	٪۲۰	۰/۵۱	۳۲	۱۸/۳	۲۶/۵	۳۴/۲
۶	٪۲۵	۰/۵۱	۲۸	۱۵/۹	۲۴/۹	۳۳/۰
۷	٪۳۰	۰/۵۱	۲۵	۱۳/۳	۲۴/۷	۳۲/۶
۸	٪۳۵	۰/۵۱	۲۷	۱۳/۱	۲۴/۲	۳۲/۴
۹	٪۴۰	۰/۵۱	۲۵	۱۳/۱	۲۲/۸	۳۰/۷
۱۰	٪۵۰	۰/۵۱	۲۲	۱۱/۷	۱۸/۲	۲۴/۳
۱۱	٪۶۰	۰/۵۱	۲۱	۷/۵	۱۴/۷	۱۸/۱

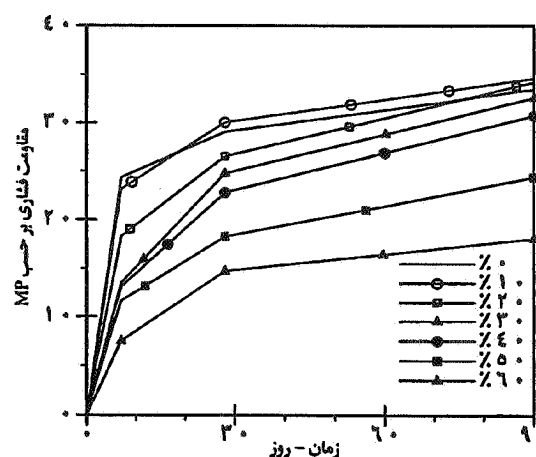
ریخته شده و با لرزاندن به خوبی متراکم شدند. نمونه‌ها بعد از ۲۴ ساعت از قالب باز شده در محیط گرمخانه با دمای 27°C و رطوبت متوسط ۶۳٪ قرار داده شده و برای سنین ۷ و ۲۸ و ۹۰ روز عمل آورده شدند.

نتایج به دست آمده از آزمایش مقاومت فشاری و اسلامپ نمونه‌های بتنی که حاوی درصد های مختلفی از پودر سرباره‌اند در جدول (۵) ارائه شده است. نتایج مقاومتهای فشاری در این جدول، میانگین مقاومتهای سه نمونه مشابه‌اند.

در شکل (۳) مقاومتهای فشاری اندازه‌گیری شده به ازای جانشین شدن ۰، ۱۰، ۲۰، ۳۰، ۴۰، ۵۰ و ۶۰ درصد سرباره به جای سیمان پرتلند در نمونه‌های بتنی نشان داده شده است. همچنین شکل (۴) مقادیر مقاومت بتنهای سرباره‌ای به ازای ۰، ۱۵، ۲۵ و ۳۵ درصد سرباره را مشخص کرده است.

با توجه به جدولها و شکل های بالا می‌توان در مورد اثر افزودن سرباره بر روی مقاومت فشاری بتن موارد زیر را نتیجه گرفت:

الف - افزودن ۲۵ تا ۳۵ درصد پودر سرباره کوره ذوب آهن اصفهان با بلین 3475gr/cm^2 مقاومتهای قابل قبولی در مقایسه با بتنهای



شکل ۳ - نتایج مقاومت فشاری بر روی نمونه‌هایی با ۰، ۱۰، ۲۰، ۳۰، ۴۰، ۵۰ و ۶۰ درصد سرباره جایگزین شده

برای نمونه‌ها به صورت مکعبی به ابعاد ۱۵ سانتیمتر بودند. نمونه‌های بتنی با حداکثر تراکم ممکن توسط میز لرزاننده ساخته شده و در سنین ۷، ۲۸ و ۹۰ روزگی تحت آزمایش مقاومت فشاری قرار گرفتند.

۴- بررسی خصوصیات سیمان و بتنهای حاوی سرباره
۴-۱ آزمایش مقاومت فشاری بتن و اثر سرباره بر روی آن
نمونه‌های بتن در سه لایه در داخل قالب ۱۵ سانتیمتری

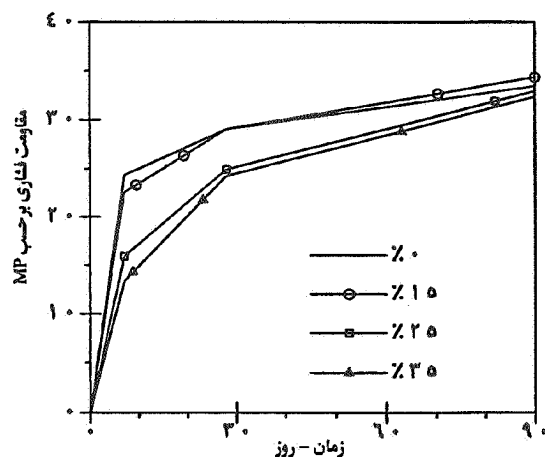
جدول ۶ - نتایج آزمایش اتوکلاو (ثبات حجم)

درصد سرباره در سیمان	طول اولیه - mm (a)	طول ثانویه - mm (b)	$\Delta l = a - b$ mm	Δl در ۱ m طول mm
۰	L+۱۶/۲۸۲	L+۱۶/۵۶۱	۰/۲۷۹	۱/۱۰
۱۵	L+۱۷/۸۰۶	L+۱۸/۰۰۹	۰/۲۰۳	۰/۸۰
۲۵	L+۲۰/۲۱۸	L+۲۰/۳۹۶	۰/۱۷۸	۰/۷۰
۳۵	L+۱۸/۱۸۶	L+۱۸/۳۶۴	۰/۱۷۸	۰/۷۰

۳۵ درصد چندان زیاد نیست.

۳-۴ میزان ثبات حجم سیمانهای حاوی سرباره

برای اطمینان از سالم بودن سیمان پرتلند مصرفی و اندازه گیری ثبات حجم سیمانهای مخلوط سرباره ای بر اساس ASTM C ۱۵۱-۸۴ از آزمایش اتوکلاو استفاده شده است. به همین منظور نمونه هایی به ابعاد $25/4 \times 25/4 \times 25/4$ سانتیمتر از خمیر خالص سیمان پرتلند و سیمانهای سرباره ای با درصدهای ۱۵ و ۲۵ و ۳۵ درصد تهیه شد. برای معین کردن میزان ثبات حجم، نمونه ها بعد از ۲۴ ساعت نگهداری در شرایط استاندارد از قالبها خارج شده و طول آنها با قرائت عقربه وسیله اندازه گیری طول و علاوه کردن آن به طول ثابت دستگاه (L) تعیین شد. اندازه گیریهای طول به وسیله میکرومتر دقیق دستگاه اندازه گیری انجام گرفت که هر تقسیمات از صفحه مدرج آن $0/00254$ میلیمتر رانشان می داد و بنابراین قرائت تغییر طول به آن اندازه به راحتی ممکن می شد. سپس نمونه ها در شرایط اتوکلاو ($216^\circ C$ و ۲ MPa فشار بخار آب) به مدت ۳ ساعت قرار داده شدند. نمونه ها ابتدا در داخل اتوکلاو و سپس در محیط آزمایشگاه خنک شد و طول آنها به همان ترتیب اندازه گیری و تعیین شد. نتایج آزمایش اتوکلاو و مقادیر افزایش طول نمونه ها در جدول (۶) نشان داده شده است. چون افزایش طول نمونه ها با وجود تفاوت های موجود در آنها از ۰/۸ درصد طول اولیه نمونه ها کمتر است بنابراین کلیه سیمانها سالم تشخیص داده شدند [۱۰]. همچنین، تغییرات مربوط به افزایش طول ناشی از وجود مواد مضر به ازای درصدهای مختلف سرباره در شکل (۵) آمده است.



شکل ۴ - نتایج مقاومت فشاری بر روی نمونه هایی با ۰، ۱۵، ۲۵ و ۳۵ درصد سرباره جایگزین شده

شاهد به دست می آید.

ب - مقاومت نمونه های حاوی سرباره در روزهای اولیه گیرش در مقایسه با بتن شاهد در حد پایدتری قرار داشته ولی با گذشت زمان مقاومت نمونه ها به مقدار بتن شاهد نزدیک و در بعضی موارد از آن بیشتر شده است.

ج - استفاده از پودر سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان با درصدهای بالاتر از ۴۰٪ وزن سیمان دارای نتایج ضعیفی بوده و افت شدید مقاومت فشاری و کارایی را باعث می شود.

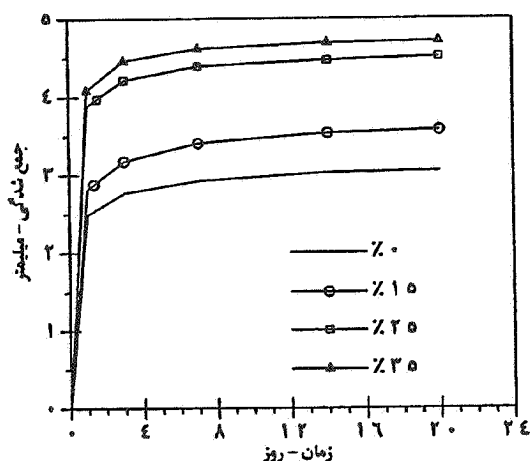
۲-۴ اثر سرباره در کارایی بتن

اسلامپهای اندازه گیری شده برای بتن با درصدهای مختلف که در جدول (۵) نشان داده شده است بیانگر کاهش تدریجی اسلامپ با اضافه شدن درصد سرباره است. البته این کاهش در اسلامپ برای بتنهای حاوی سرباره با درصد بهینه ۲۵ تا

جدول ۷ - مقادیر جمع شدگی برحسب (mm) در یک متر طول

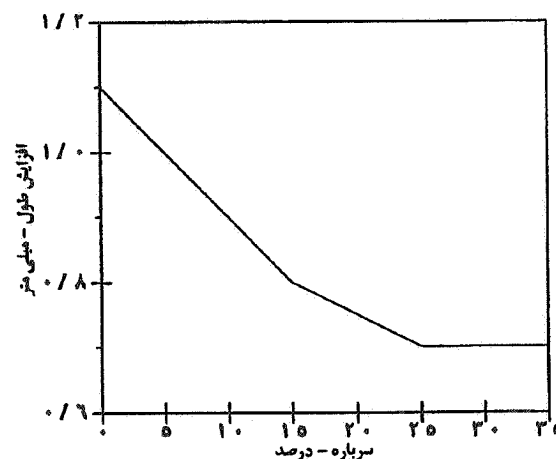
برای نمونه‌های خمیر خالص سیمان با درصدهای مختلف سرباره

روز	روز ۱	روز ۳	روز ۷	روز ۱۴	روز ۲۰
درصد سرباره	۰	۱۵	۲۵	۳۵	
۰	۲/۴۹	۲/۷۷	۲/۹۲۲	۳/۰۲۴	۳/۰۵
۱۵	۲/۸۲	۳/۱۷۶	۳/۴۰۵	۳/۵۳۲	۳/۵۷
۲۵	۳/۸۸	۴/۲۱	۴/۳۸۸	۴/۴۶۴	۴/۵۱
۳۵	۴/۰۸	۴/۴۶۱	۴/۶۱۳	۴/۶۸۹	۴/۷۱



شکل ۶ - تغییرات جمع شدگی با زمان برای چهار نوع

سیمان با ۰، ۱۵، ۲۵ و ۳۵ درصد سرباره



شکل ۵ - تغییرات انقباض در اثر وجود مواد مضر در سیمانهای

سرباره‌ای با درصدهای مختلف سرباره در آزمایش اتوکلاو

می‌شود این نتایج در جدول (۷) و شکل (۶) آمده‌اند.

۴-۵ تأثیر جایگزینی پودر سرباره به جای سیمان بر روی

مقاومت بتن در مقابل حمله سولفات‌ها

اثرات محیطی و سولفات‌ها را بر روی بتن می‌توان با ارزیابی افت مقاومت، انقباض ایجاد شده و یا کاهش وزن آنها سنجید [۱۱]. ۱۰۸ نمونه مکعبی شکل بتن با همان طرح اختلاط بند (۳-۵) برای بررسی رفتار بتن‌های حاوی سرباره کوره ذوب آهن اصفهان در مقابل حمله سولفات‌ها ساخته شد. در این سری از نمونه‌ها ماده چسباننده طرح اختلاط شامل ۰، ۱۵، ۲۵ و ۳۵ درصد سرباره جانشین شده به جای سیمان پرتلند بود. نمونه‌های ساخته شده بعد از گذشت ۲۴ ساعت از قالب خارج شده و در داخل محلول‌های حاوی سولفات متییزیم قرار داده شدند. سه

با توجه به نتایج به دست آمده از آزمایش‌های اتوکلاو و تعیین انقباض سیمان می‌توان گفت که افزودن پودر سرباره به جای سیمان با درصدهای مختلف در طرح اختلاط بتن می‌تواند موجب ثبات حجم بیشتر نمونه‌ها شود به طوری که هر چه درصد سرباره افزایش یابد از میزان افزایش طول نمونه‌ها کاسته می‌شود.

۴-۴ جمع شدگی سیمانهای حاوی سرباره

برای اندازه‌گیری مقدار جمع شدگی سیمانهای سرباره‌ای نمونه‌هایی مانند آزمایش اتوکلاو ساخته و بعد از گذشت ۲۴ ساعت قالبها باز شده و طول نمونه‌ها بعد از ۱۴، ۷، ۳، ۱ و ۲۰ روز نگهداری در دمای ۲۰ درجه سانتیگراد و رطوبت نسبی ۶۳٪ با دستگاه اندازه‌گیری طول به مانند بند ۴-۳ تعیین شد. نتایج به دست آمده نشان می‌دهد که افزودن سرباره در دراز مدت موجب افزایش انقباض نمونه‌ها

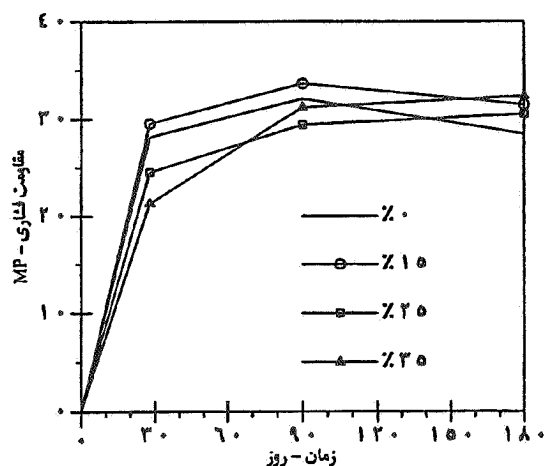
جدول ۸ - نتایج آزمایشهای مقاومت فشاری بتنهای سرباره‌ای تحت اثر محلولهای ۲/۵٪ سولفات منیزیم، ۵٪ سولفات منیزیم و ۲/۵٪ نمک + ۲/۵٪ سولفات منیزیم

مقاومت فشاری بتن بر حسب مگاپاسکال			درصدهای سرباره	
۱۸۰ روز	۹۰ روز	۲۸ روز		
۳۵/۸	۳۷/۴	۳۲/۴	شاهد	محلول با ۵٪ (MgSO ₄)
۳۷/۱	۳۷/۹	۲۸/۶	۱۵٪	
۳۷/۸	۳۸/۳	۲۸/۰	۲۵٪	
۳۶/۶	۳۸/۴	۲۴/۵	۳۵٪	
۳۷/۱	۳۸/۵	۲۳/۹	شاهد	محلول با ۲/۵٪ (MgSO ₄)
۳۷/۲	۳۷/۵۴	۳۰/۴	۱۵٪	
۳۹/۳	۳۸/۷	۲۸/۸	۲۵٪	
۳۸/۰	۳۷/۸	۲۵/۶	۳۵٪	
۲۸/۴	۳۲/۱	۲۸/۲	شاهد	محلول با ۲/۵٪ MgSO ₄ + ۲/۵٪ NaCl
۳۱/۵	۳۳/۶	۲۹/۵	۱۵٪	
۳۰/۵	۲۹/۴	۲۴/۵	۲۵٪	
۳۲/۳	۳۱/۲	۲۱/۳	۳۵٪	

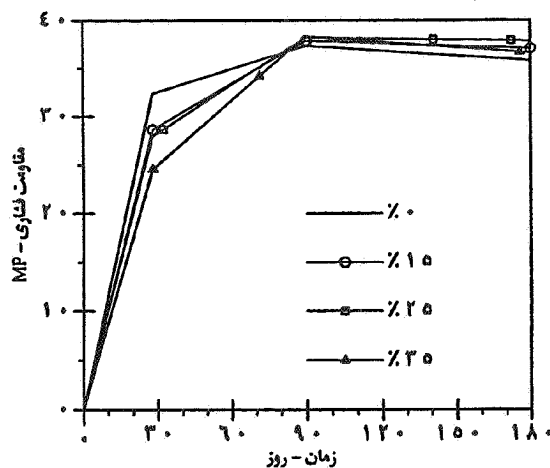
شکلهای (۷) و (۸) نشان داده شده‌اند.

با توجه به شکلهای (۷) و (۸) و جدول (۸) در خصوص مقاومت بتنهای ساخته شده از سرباره در مقابل حمله سولفاتها می‌توان گفت:
الف - آسیب‌پذیری بتنهای شاهد در هر سه محلول نسبت به بتنهای حاوی سرباره بیشتر است به طوری که درصد افزایش مقاومت ۲۸ روزه در بتن شاهد همواره کمتر از دیگر بتن‌ها بوده و درصد کاهش به ازای ۱۸۰ روز در بتن شاهد از تمام نمونه‌ها بیشتر است.

محلول سولفات تهیه شده با غلظتهای ۲/۵ درصد و ۵ درصد سولفات منیزیم و محلول سوم شامل ۲/۵٪ سولفات منیزیم به علاوه ۲/۵ درصد نمک طعام بود که نمونه‌های مکعبی شکل به ابعاد ۱۵ سانتیمتر به مدت ۲۸ و ۹۰ و ۱۸۰ روز در داخل محلولهای سولفات فوق قرار داده شدند تا اثر حمله سولفاتها و یونهای کلرید در درازمدت بر روی این بتن‌ها معین شود. نتایج مقاومت‌های فشاری به دست آمده که میانگین مقاومت‌های سه نمونه مشابه است در جدول (۸) و



شکل ۸- نتایج مقاومت فشاری بتنهای حاوی سرباره با درصدهای ۰، ۱۵، ۲۵ و ۳۵٪ که در محلول ۲/۵ درصد سولفات منیزیم به علاوه ۲/۵٪ نمک طعام قرار گرفته‌اند



شکل ۷- نتایج مقاومت فشاری بتنهای حاوی سرباره با درصدهای ۰، ۱۵، ۲۵ و ۳۵٪ که در محلول سولفات منیزیم با غلظت ۵٪ قرار گرفته‌اند

۲- جایگزینی پودر سرباره به میزان بیشتر از ۴۰ درصد به جای سیمان موجب کاهش قابل توجه کارایی و مقاومت فشاری بتن در سنین مختلف می‌شود.

۳- سیمانهای حاوی سرباره با درصدهای زیاد دارای جمع‌شدگی بیشتری هستند و با افزایش درصد سرباره میزان جمع‌شدگی سیمان در درازمدت افزایش می‌یابد.

۴- مقاومت فشاری اولیه (۷ روزه) بتنهای سرباره‌ای در حد پایینی بوده ولی بعد از گذشت زمان مقاومت‌های قابل قبولی در ۲۸ و ۹۰ روز از خود نشان می‌دهد یا به عبارت دیگر روند هیدراتاسیون سیمان سرباره‌ای کندتر از سیمانهای پرتلند معمولی است.

۵- بتنهای حاوی سرباره دارای مقاومت بیشتری در مقابل حمله سولفات‌ها هستند.

به طور کلی نتایج آزمایش‌ها نشان می‌دهند که استفاده از پودر آسیاب شده کارخانه ذوب آهن اصفهان با درصدهای بهینه ۲۵ تا ۳۵ درصد موجب افزایش مقاومت در مقابل حمله سولفات‌ها، مقاومت فشاری مناسب و قابل قبول ۲۸ و ۹۰ روزه در مقایسه با بتنهای شاهد می‌شود، در حالی که استفاده از این سرباره کاهش مقاومت اولیه بتن در مقایسه با بتنهای شاهد و جمع‌شدگی بیشتر نسبت به سیمانهای پرتلند معمولی را نیز سبب می‌شود.

ب- با افزودن درصد سرباره افت مقاومت در مقابل حمله سولفات‌ها کاهش می‌یابد به طوری که در محلول حاوی نمک و سولفات منیزیم افت مقاومت بتن شاهد برابر ۱۱/۳ درصد بوده ولی بتن حاوی ۱۵٪ سرباره در همان محلول افت ۶/۴٪ و بتنهای ۲۵ و ۳۵ درصد سرباره افزایش مقاومتی برابر ۳/۶۷ و ۳/۷۷ درصد را از خود نشان می‌دهند.

ج- تأثیر محلول حاوی نمک و سولفات‌ها تقریباً در تمامی موارد بیشتر از حمله سولفات‌ها به بتن است و می‌توان گفت که محلول حاوی نمک و سولفات تقریباً شرایطی شبیه آب دریا را داشته و تأثیرات مخرب بیشتری را از خود برجای می‌گذارد.

د- همان طوری که ملاحظه می‌شود افزودن سرباره حتی به میزان ۱۵٪ مقاومت نمونه‌ها را در مقابل تهاجم سولفات‌ها افزایش می‌دهد. هـ- اثر تأثیر حمله سولفات‌ها بر روی بتن در عمرهای بالاتر از ۹۰ روزه به صورت تدریجی ظاهر می‌شود.

۵- نتیجه‌گیری

۱- با جایگزینی ۲۵ تا ۳۵ درصد پودر آسیاب شده سرباره کارخانه ذوب آهن اصفهان به جای سیمان مصرفی در بتن کاهش زیادی در مقاومت فشاری ۲۸ و ۹۰ روزه بتن حاصل نشده و نتایج رضایتبخشی برای مقاومت فشاری به دست می‌آید.

1. Orville, R., "Ground Granulated Blast Furnace Slag as a Cementitious Constituent in Concrete," *ACI Materials Journal*, July - August 1987.
- ۲- عزیزیان، م. ر.، سیمان، انتشارات حیدری، تهران، ۱۳۶۳
- ۳- دیلمقانی، ص.، تکنولوژی بتن، انتشارات دانشگاه تبریز، چاپ سوم، ۱۳۷۵.
4. Mantel, D. G., "Investigation into the Hydraulic Activity of Five Granulated Blast Furnace Slag with Eight Different Portland Cements," *ACI Materials Journal*, September - October 1994.
5. Sivasundaram, V., and Malhotra, V. M., "Properties of Concrete Incorporating Low Quantity of Cement and High Volumes of Granulated Slag," *ACI Materials Journal*, November - December 1992.
6. Ozyildirim, C., " Laboratory Investigation of Low - Permeability Concretes Containing Slag and Silica Fume," *ACI Materials Journal*, March - April 1994.
7. Hooton, R., and Emery, J., " Sulphate Resistance of a Canadian Slag Cement," *ACI Materials Journal*, November - December 1990.
8. Mayfield, B., and Louati, M., " Properties of Pulverized Blast Furnace Slag Concrete," *Magazine of Concrete Research*, 42, No:150, March 1990.
- ۹- رمضانیاپور، ع.ا.، "بررسی خواص مهندسی و پایایی بتنهای ساخته شده با سرباره آهن گذاری ذوب آهن اصفهان و مقایسه با بتن کنترل"، کنفرانس بین المللی بتن، دفتر تحقیقات و سمینارهای فنی سازمان برنامه و بودجه و دانشکده فنی دانشگاه تهران، ۱۳۷۱.
- ۱۰- رمضانیاپور، ع.ا.، و شاه نظری، م.ر.، تکنولوژی بتن، تالیف نویل، آ.، و بروکس، ج. ج.، انتشارات دانشگاه علم و صنعت، چاپ چهارم، تابستان ۱۳۷۴.
- ۱۱- فامیلی، ه.، بتن شناسی (خواص بتن)، تالیف نویل، آ.، انتشارات جهاد دانشگاهی دانشگاه علم و صنعت ایران، ص ۵۳۸ - ۵۵۱، ۱۳۶۸.