

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



IRANIAN MINES AND MINING INDUSTRIES DEVELOPMENT  
AND RENOVATION ORGANIZATION

سازمان توسعه و نوسازی معادن و صنایع معدنی ایران

# مطالعه روش های شستشوی زغال سنگهای حرارتی حوزه های زغال دار مزینو کوچکعلی (شمالی و جنوبی) و کمر مهدی در مقیاس ازمایشگاهی با هدف تولید محصول مابق استاندارد بازارهای هدف

خلاصه مدیریتی

پژوهشکده فرآوری مواد معدنی ( واحد تربیت مدرس)

گروه پژوهشی کنترل و مدل سازی سیستم های فرآوری مواد معدنی

زهرا بهری

شهریور ۱۴۰۰

با توجه به شرایط منطقه و کارگاهها و لایه های زغالی در دسترس، اکسیده بودن نمونه های سطحی و ثبات نسبی لیتولوژی های لایه های زغالی منطقه طبس با هماهنگی مجتمع زغال سنگ طبس به عنوان ناظر فنی، به منظور برداشت مناسب ترین نمونه ها برای انجام مطالعات موضوع قرارداد، بررسی و هماهنگی لازم به عمل آمد و محل های برداشت نمونه ها تعیین گردید. در این راستا سه نمونه از لایه  $K_1$ ،  $K_2$  و  $K_3$  با هدف پوشش تیپ های مختلف زغالی منطقه برداشت شد و مطالعات مورد نظر مندرج در شرح خدمات بر روی این سه تیپ انجام پذیرفت. نتایج حاصل از مطالعات مذکور به تفصیل در گزارش آورده شده است.

### • جمع آوری اطلاعات:

این بخش شامل گزارش مرحله اول می شود که به آشنایی با زغالسنگ، طبقه بندی انواع زغالسنگ، تفاوت زغالسنگ حرارتی و کک شو، مراحل اکتشاف و استخراج، مواد معدنی و ماسرال های موجود در زغالسنگ، کلیاتی از معدن کوچعلی در منطقه طبس مانند نوع زغالسنگ موجود در منطقه، میزان ذخیره، موقعیت جغرافیایی منطقه، راه های ارتباطی، زمین شناسی عمومی و تکتونیک ناحیه، روش های متداول شستشوی زغالسنگ، تاریخچه فرآوری، انواع روش ها و دستگاه های شستشو از جمله جیگ، میز، ماریچ، واسطه سنگین، جداکننده مغناطیسی، فلوتاسیون و آگلومراسیون، تکنولوژی های نوین جدایش در شستشوی زغالسنگ مانند دستگاه های TBS، جداکننده ریفلاکس<sup>۲</sup>، هیدروفلوت<sup>۳</sup>، ماریچ های مخصوص زغالسنگ و سلول ایمهوفلوت<sup>۴</sup>، مروری بر تحقیقات فرآوری زغالسنگ در جهان و ایران اشاره شده است. در ادامه گزارش مرحله اول به نحوه نمونه برداری و انواع آنالیزها ( درصد خاکستر، مواد فرار، رطوبت، گوگرد، اندیس هاردگرو، آناکوندا، درجه آزادی، پتروگرافی و مینرالوگرافی) نمونه های ارسالی به پژوهشکده و دانه بندی نمونه اولیه پرداخته شد که بخشی از نتایج به صورت زیر می باشد.

---

<sup>۱</sup>Teetered Bed Separator  
<sup>۲</sup>Reflux Classifier  
<sup>۳</sup>Hydrofloat  
<sup>۴</sup>Imhoflot G-Cell

در این مطالعه دو نمونه از دو لایه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> به ترتیب از عمق ۴۳ و ۲۵ متری در محدوده کوچک علی شمالی بر طبق مشخصات محل نمونه برداری مطابق جدول ۱ برداشته شد و نمونه K<sub>3</sub> ترکیبی از لایه های منطقه کوچکعلی توسط کارشناسان مجتمع زغالسنگ طبس برداشت شده است.

(۱) مشخصات محل نمونه برداری

عمق نمونه برداری (متر)	نام اکلون	وزن تقریبی نمونه (کیلوگرم)	مختصات (UTM)		نام لایه زغال سنگی
			X	Y	
۴۳	INC 2	۱۵۰	۴۳۸۷۴۰	۳۶۸۴۷۸۵	K <sub>1</sub>
۲۵	INC 1	۱۵۰	۴۳۸۷۵۱	۳۶۸۵۳۴۸	K <sub>2</sub>
ترکیبی از لایه های منطقه کوچکعلی					K <sub>3</sub>

درصد خاکستر، رطوبت، مواد فرار و گوگرد برای نمونه K<sub>1</sub> به ترتیب ۳۶/۲۰، ۰/۵۵، ۱۵/۶۸ و ۰/۷ و برای نمونه K<sub>2</sub> به ترتیب ۵۷/۱۰، ۰/۵۷، ۱۶/۲۶ و ۰/۳۷ به دست آمد. نتایج آنالیز هاردگرو و آناکوندا برای نمونه K<sub>1</sub> به ترتیب ۹۶/۵ و ۹/۱۴ (Kwh/sh.t) و برای نمونه K<sub>2</sub> به ترتیب ۹۳ و ۷/۱ (Kwh/sh.t) حاصل شد. مطالعات درجه آزادی نشان داد ۸۰ و ۸۳/۳۳ درصد از زغال نمونه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> به ترتیب در ابعاد ۷ میلی متر آزاد می شود. با توجه به آنالیزهای پتروگرافی و مینرالوگرافی، تشکیل دهنده های اصلی نمونه K<sub>1</sub> اینترتینیت (فوزینیت)، ویتترینیت است و کانی های پیریت و هیدروکسید و اکسید آهن در این نمونه تشکیل شده است. تشکیل دهنده های اصلی نمونه K<sub>2</sub> ماسرال های ویتترینیت (کالودترینیت) و اینترتینیت (فوزینیت) است و کانی های پیریت و هیدروکسید و اکسید آهن مانند نمونه قبل در این نمونه تشکیل شده است. برای نمونه K<sub>3</sub> درصد گوگرد و خاکستر به ترتیب ۱/۱۹ و ۵۴/۴۳ به دست آمد و مطالعات درجه آزادی نشان داد ۸۰ درصد زغال در ابعاد ۷ میلی متر آزاد می شود. اندیس هاردگرو این نمونه با استفاده از دستگاه کالیبره شده ۱۰۲/۰۶ تعیین گردید. مطالعه نمونه زغالسنگ، ترکیب کانی شناسی این زغالسنگ را شامل کوارتز، کائولینیت، پیریت، مشخص کرده است. پیریت و کائولینیت در مقادیر کم و کوارتز و رس نیز در مقادیر بسیار زیاد در این نمونه حضور دارند.

• ششستو نمونه های زغالسنگ

➤ مطالعه قابلیت شستشو پذیری زغال حرارتی لایه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> به روش غرق و شناور سازی

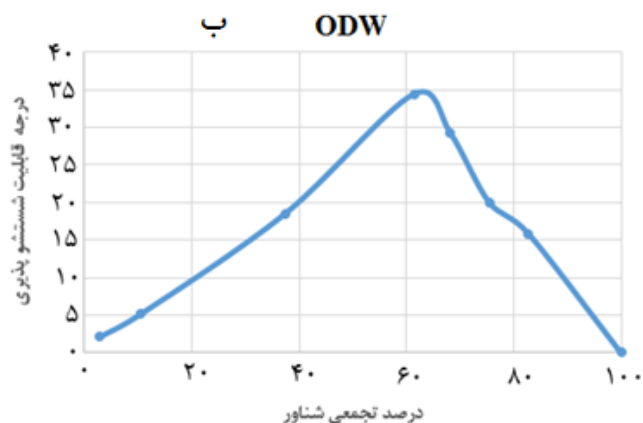
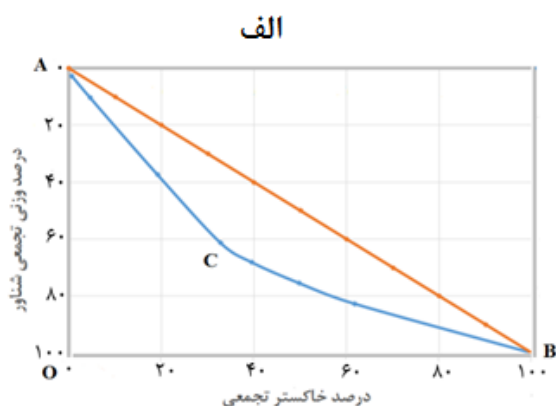
برای آزمایش غرق و شناورسازی از کلرید روی با وزن مخصوص ۲/۹۱ گرم بر سانتی متر مکعب برای آماده سازی هفت محیط سنگین با وزن مخصوص های ۱/۳، ۱/۴، ۱/۵، ۱/۶، ۱/۷، ۱/۸ و ۱/۹ گرم بر سانتی متر مکعب استفاده شد. محدوده های دانه بندی برای هر دو نمونه  $K_1$  و  $K_2$  برای مطالعه غرق و شناورسازی، ۱-۴/۷ میلی متر، ۴/۷-۱۲/۵ میلی متر و ۱۲/۵-۵۰ میلی متر انتخاب شد.

➤ نمونه  $K_1$

❖ نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر (جدول ۲ و شکل ۱)

(۲) نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر روی نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر

محصول غرق شده تجمعی			محصول شناور تجمعی			جرم مخصوص g/cm <sup>3</sup>	توزیع خاکستر	خاکستر (%)	وزن (%)	بخش های جرم مخصوص
خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)	خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)					
۲۶/۸۶	۲۵۸۱/۲۱	۹۷/۱۴	۸/۶	۲۴/۵۹	۲/۸۶	۱/۳	۲۴/۵	۸/۶	۲/۸۶	-۱/۳
۲۸/۳۷	۲۴۴۱/۵۲	۸۹/۶۷	۱۵/۹۰	۱۶۴/۲۸	۱۰/۳۲	۱/۴	۱۳۹/۶۸	۱۸/۷	۷/۴۷	۱/۳-۱/۴
۴۶/۵۷	۲۹۱۷/۱۴	۶۲/۶۴	۱۸/۴۲	۶۸۸/۶۶	۳۷/۲۶	۱/۵	۵۲۴/۳۸	۱۹/۴	۲۷/۰۳	۱/۴-۱/۵
۶۲/۷۹	۲۴۲۴/۵۲	۲۸/۶۱	۱۹/۲۴	۱۱۸۱/۲۸	۶۱/۳۹	۱/۶	۴۹۲/۶۱	۲۰/۵	۲۴/۰۲	۱/۵-۱/۶
۶۸/۴۷	۲۱۸۴/۳۱	۳۱/۹	۲۰/۸۷	۱۴۲۱/۵	۶۸/۱	۱/۷	۲۴۰/۲۱	۲۵/۸	۶/۷۱	۱/۶-۱/۷
۷۳/۸۹	۱۸۱۳/۳۷	۲۴/۵۴	۲۳/۷۵	۱۷۹۲/۴۴	۷۵/۴۶	۱/۸	۳۷۰/۹۴	۵۰/۴	۷/۳۶	۱/۷-۱/۸
۷۹/۸	۱۳۸۲/۹۳	۱۷/۳۳	۲۶/۸۸	۲۲۲۲/۸۸	۸۲/۶۷	۱/۹	۴۳۰/۴۳	۵۹/۷	۷/۲۱	۱/۸-۱/۹
.	.	.	۳۶/۰۵	۳۶۰۵/۸۱	۱۰۰		۱۳۸۲/۹۳	۷۹/۸	۱۷/۳۳	۱/۹ غرق
								۳۶/۰۵	۱۰۰	جمع



(۱) الف- منحنی برای تعیین اندیس قابلیت شستشو پذیری و ب- تعیین درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر

اندیس قابلیت شستشو پذیری برای نمونه K<sub>1</sub> در محدوده ۴/۷-۱ میلی متر بر اساس شکل ۱ و معادله ۱ تعیین شد:

$$WI = \text{مساحتی از ناحیه AOBA} / \text{مساحتی از ناحیه ACBA} \quad (1)$$

$$WI = \frac{1664.38}{5000} * 100 = 33.28$$

مطالعه نمونه K<sub>1</sub> در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر نشان داد که درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری ۳۴/۳۶ است. عدد قابلیت شستشو پذیری برای نمونه K<sub>1</sub> در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر برابر است با:

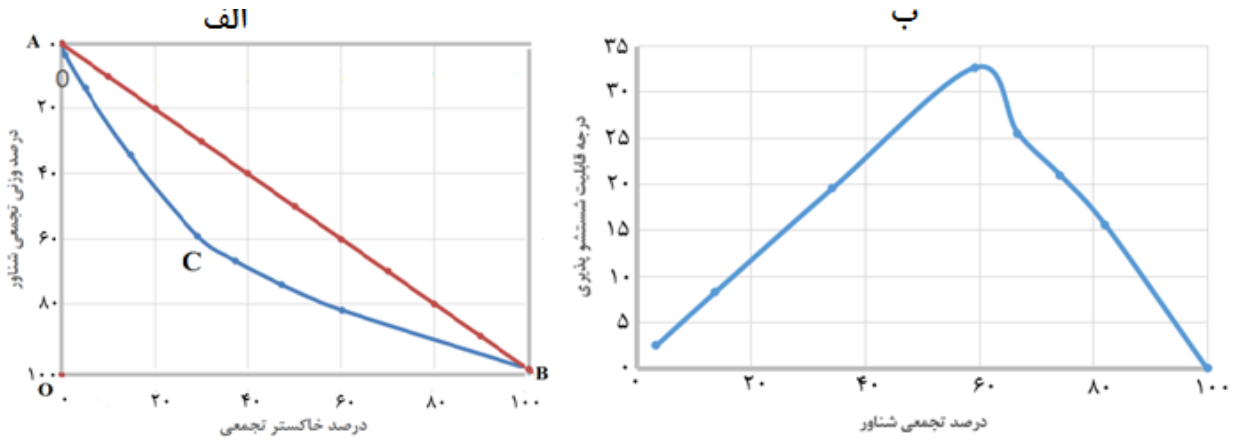
$$\text{عدد قابلیت شستشو پذیری} = \frac{35}{20.5} * 10 = 17 \quad (2)$$

با توجه به اینکه زغال های فوق العاده دشوار دارای عدد قابلیت شستشو پذیری زیر ۱۰ هستند. لذا نمونه K<sub>1</sub> در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر در طبقه بندی متوسط قرار می گیرند.

❖ نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر نمونه K<sub>1</sub> در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱۲/۵ میلی متر ( جدول ۳ و شکل ۲)

(۳) نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر روی نمونه K<sub>1</sub> با محدوده دانه بندی ۴/۷-۱۲/۵ میلی متر

محصول غرق شده تجمعی			محصول شناور تجمعی			وزن مخصوص (g/cm <sup>3</sup> )	توزیع خاکستر	خاکستر (%)	وزن (%)	بخش های جرم مخصوص
خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)	خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)					
۳۷/۵	۳۶۲۹/۱۳	۹۶/۷۵	۸/۵	۲۷/۶۲	۳/۲۵	۱/۳	۲۷/۶۲	۸/۵	۳/۲۵	-۱/۳
۴۰/۲	۳۴۷۶/۸۴	۸۶/۳۹	۱۳/۲۱	۱۷۹/۹۱	۱۳/۶۱	۱/۴	۱۵۲/۲۹	۱۴/۷	۱۰/۳۶	۱/۳-۱/۴
۴۷/۴	۳۱۲۱/۴۹	۶۵/۷۹	۱۵/۶۴	۵۳۵/۲۶	۳۴/۲۱	۱/۵	۳۵۵/۳۵	۱۷/۲۵	۲۰/۶	۱/۴-۱/۵
۶۳/۵	۲۵۸۸/۳۵	۴۰/۷۶	۱۸/۰۳	۱۰۶۸/۴۰	۵۹/۲۴	۱/۶	۵۳۳/۱۳	۲۱/۳	۲۵/۰۳	۱/۵-۱/۶
۶۹	۲۲۹۴/۳۵	۳۳/۲۶	۲۰/۴۱	۱۳۶۲/۴۰	۶۶/۷۴	۱/۷	۲۹۴	۳۹/۲	۷/۵	۱/۶-۱/۷
۷۴/۵	۱۹۳۰/۷۷	۲۵/۹	۲۳/۲۹	۱۷۲۵/۹۹	۷۴/۱	۱/۸	۳۶۳/۵۸	۴۹/۴	۷/۳۶	۱/۷-۱/۸
۸۰/۸	۱۴۵۴/۴	۱۸	۲۶/۸۵	۲۲۰۲/۳۶	۸۲	۱/۹	۴۷۶/۳۷	۶۰/۳	۷/۹	۱/۸-۱/۹
	۰	۰	۳۶/۵۶	۳۶۵۶/۷۶	۱۰۰		۱۴۵۴/۴	۸۰/۸	۱۸	غرق ۹/۱
							۳۶/۵۶	۱۰۰		جمع



(۲) الف- منحنی برای تعیین اندیس قابلیت شستشو پذیری و ب- تعیین درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی  $۴/۷-۱۲/۵$  میلی متر

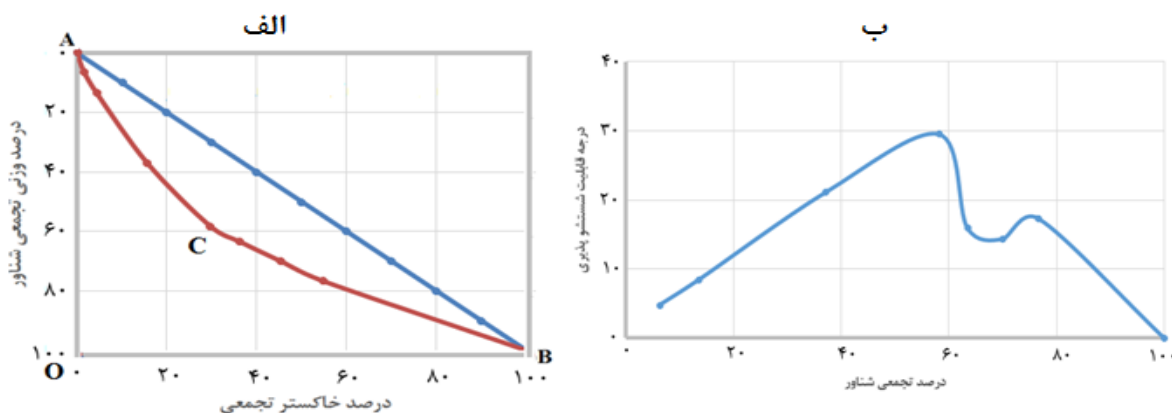
اندیس قابلیت شستشو پذیری و عدد قابلیت شستشو پذیری برای نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی  $۴/۷-۱۲/۵$  میلی متر به ترتیب  $۳۵/۸۵$  ،  $۱۵/۳۲$  حاصل شد. با توجه به عدد قابلیت شستشو پذیری این محدوده دانه بندی در طبقه بندی متوسط قرار دارد.

❖ نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی  $۱۲/۵-۵۰$  میلی متر (جدول ۴ و

شکل ۳)

(۴) نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر روی نمونه لایه  $K_1$  با محدوده دانه بندی  $۱۲/۵-۵۰$  میلی متر

محصول غرق شده تجمعی			محصول شناور تجمعی			جرم مخصوص (g/cm <sup>3</sup> )	توزیع خاکستر	خاکستر (%)	وزن (%)	بخش های جرم مخصوص
خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)	خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)					
۴۰/۴۱	۳۷۸۸/۲۵	۹۳/۷۳	۹/۲	۵۷/۶۰	۶/۲۶	۱/۳	۵۷/۶۰	۹/۲	۶/۲۶	-۱/۳
۴۲/۵۳	۳۶۷۶/۴۶	۸۶/۴۳	۱۲/۴۸	۱۶۹/۳۸	۱۳/۵۶	۱/۴	۱۱۱/۷۸	۱۵/۳	۷/۳۰۶	۱/۳-۱/۴
۵۱/۵۶	۳۲۴۳/۴۵	۶۲/۸۹	۱۶/۲۳	۶۰۲/۳۹	۳۷/۱۰	۱/۵	۴۳۳/۰۱	۱۸/۴	۲۳/۵۳	۱/۴-۱/۵
۶۴/۷۲	۲۷۰۸/۷۰	۴۱/۸۴	۱۹/۵۵	۱۱۳۷/۱۵	۵۸/۱۵	۱/۶	۵۳۴/۷۵	۲۵/۴	۲۱/۰۵	۱/۵-۱/۶
۶۷/۰۹	۲۴۵۰/۳۵	۳۶/۵۱	۲۱/۹۸	۱۳۹۵/۴۹	۶۳/۴۸	۱/۷	۲۵۸/۳۴	۴۸/۵	۵/۳۲	۱/۶-۱/۷
۷۰/۰۸	۲۱۰۱/۲۹	۲۹/۹۸	۲۴/۹۱	۱۷۴۴/۵۵	۷۰/۰۱	۱/۸	۳۴۹/۰۵	۵۳/۴	۶/۵۳	۱/۷-۱/۸
۷۴/۶	۱۷۳۹/۰۴	۲۳/۳۱	۲۷/۴۷	۲۱۰۶/۸۰	۷۶/۶۸	۱/۹	۳۶۲/۲۵	۵۴/۳	۶/۶۷	۱/۸-۱/۹
	۰	۵۰-۰۶	۳۸/۴۵	۳۸۴۵/۸۵	۱۰۰		۱۷۳۹/۰۴	۷۴/۶	۲۳/۳۱	غرق
								۳۸/۴۵	۱۰۰	جمع



(۳) الف- منحنی برای تعیین اندیس قابلیت شستشو پذیری و ب- تعیین درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی ۵۰-۱۲/۵ میلی متر

اندیس قابلیت شستشو پذیری، درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری و عدد قابلیت شستشو پذیری برای نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی ۵۰-۱۲/۵ میلی متر به ترتیب ۳۳/۶۲، ۲۹/۵۰، و ۱۱/۶۱ حاصل شد. با توجه به عدد قابلیت شستشو پذیری این محدوده دانه بندی در طبقه بندی متوسط قرار دارد.

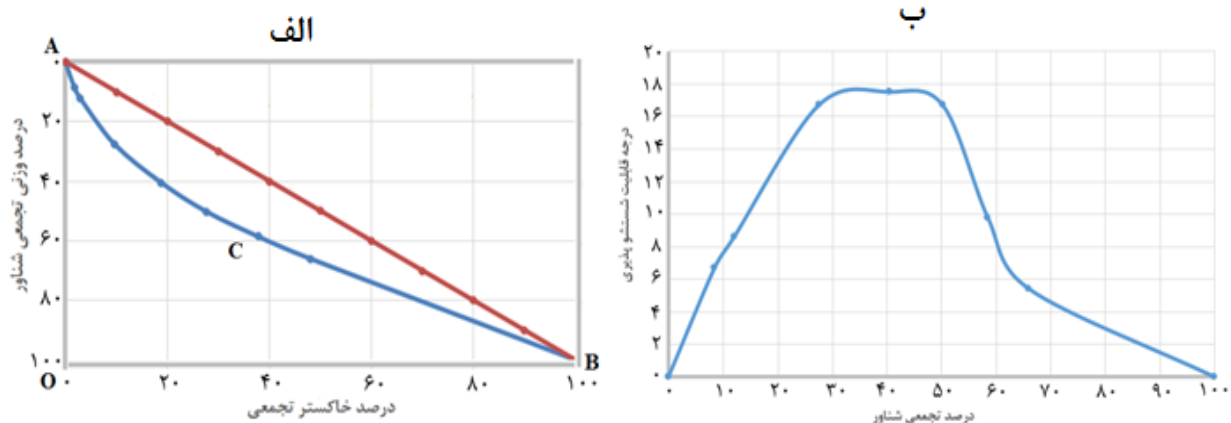
➤ نمونه  $K_2$

❖ نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر نمونه  $K_2$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر (جدول ۵ و شکل ۴)

(۵) نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر روی نمونه  $K_2$  با محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر

محصول غرق شده تجمعی			محصول شناور تجمعی			جرم مخصوص (g/cm <sup>3</sup> )	توزیع خاکستر	خاکستر (%)	وزن (%)	بخش های جرم مخصوص
خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)	خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)					
۵۷/۹۲	۵۳۰۳/۹۸	۹۱/۵۵	۱۱/۲	۹۴/۵۳	۸/۴۴	۱/۳	۹۴/۵۳	۱۱/۲	۸/۴۴۱	-۱/۳
۵۹/۶۰	۵۲۴۵/۳۴	۸۸/۰۰	۱۲/۷۷	۱۵۳/۱۸	۱۱/۹۹	۱/۴	۵۸/۶۴	۱۶/۵	۳/۵۵	۱/۳-۱/۴
۶۷/۳۸	۴۸۷۸/۴۲	۷۲/۳۹	۱۸/۸۳	۵۲۰/۰۹	۲۷/۶۰	۱/۵	۳۶۶/۹۱	۲۳/۵	۱۵/۶۱	۱/۴-۱/۵
۷۳/۶۷	۴۳۸۸/۷۹	۵۹/۵۷	۲۴/۹۷	۱۰۰۹/۷۳	۴۰/۴۲	۱/۶	۴۸۹/۶۳	۳۸/۲	۱۲/۸۱	۱/۵-۱/۶
۷۸/۵۱	۳۹۰۴/۷۷	۴۹/۷۳	۲۹/۷۱	۱۴۹۳/۷۴	۵۰/۲۶	۱/۷	۴۸۴/۰۱	۴۹/۲	۹/۸۳	۱/۶-۱/۷
۸۱/۱۲	۳۳۶۳/۶۱	۴۱/۴۶	۳۴/۷۶	۲۰۳۴/۹۱	۵۸/۵۳	۱/۸	۵۴۱/۱۶	۶۵/۴	۸/۲۷	۱/۷-۱/۸
۸۲/۵۹	۲۸۰۱/۷۳	۳۳/۹۱	۳۹/۲۹	۲۵۹۶/۷۸	۶۶/۰۸	۱/۹	۵۶۱/۸۷	۷۴/۵	۷/۵۴	۱/۸-۱/۹
			۵۳/۹۸	۵۳۹۸/۵۲	۱۰۰		۲۸۰۱/۷۳	۸۲/۶	۳۳/۹۱	غرق ۱/۹
								۵۳/۹۸	۱۰۰	جمع





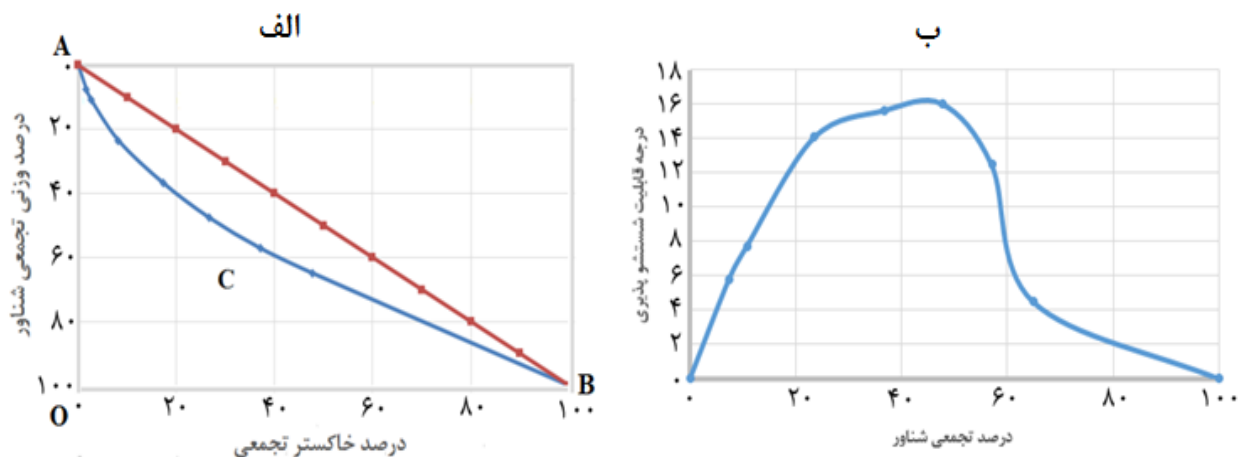
(۴) الف- منحنی برای تعیین اندیس قابلیت شستشو پذیری و ب- تعیین درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری نمونه  $K_1$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر

اندیس قابلیت شستشو پذیری، درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری و عدد قابلیت شستشو پذیری برای نمونه  $K_2$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱ میلی متر به ترتیب ۲۷/۴۳، ۱۷/۵۱، و ۴/۵۸ حاصل شد. با توجه به عدد قابلیت شستشو پذیری، این نمونه در این محدوده دانه بندی در طبقه بندی فوق العاده دشوار برای شستشو پذیری قرار دارد.

❖ نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر نمونه  $K_2$  در محدوده دانه بندی ۴/۷-۱۲/۵ میلی متر (جدول ۶ و شکل ۵)

(۶) نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر روی نمونه  $K_2$  با محدوده دانه بندی ۴/۷-۱۲/۵ میلی متر

محصول غرق شده تجمعی			محصول شناور تجمعی			جرم مخصوص (g/cm <sup>3</sup> )	توزیع خاکستر	خاکستر (%)	وزن (%)	بخش های جرم مخصوص
خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)	خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)					
۶۱/۶۵	۵۷۱۱/۵۹	۹۲/۶۴	۱۲/۵	۹۱/۹۷	۷/۳۵	۱/۳	۹۱/۹۷	۱۲/۵	۷/۳۵	-۱/۳
۶۳/۳۱	۵۶۵۳/۴۲	۸۹/۲۸	۱۴/۰۱	۱۵۰/۱۳	۱۰/۷۱	۱/۴	۵۸/۱۶	۱۷/۳۴	۳/۳۵	۱/۳-۱/۴
۶۹/۶۵	۵۳۲۸/۸۱	۷۶/۵۰	۲۰/۲۰	۴۷۴/۷۴	۲۳/۴۹	۱/۵	۳۲۴/۶۱	۲۵/۴	۱۲/۷۸	۱/۴-۱/۵
۷۵/۸۴	۴۸۰۰/۳۷	۶۳/۲۹	۲۷/۳۲	۱۰۰۳/۱۸	۳۶/۷۰	۱/۶	۵۲۸/۴۴	۳۹/۹۸	۱۳/۲۱	۱/۵-۱/۶
۸۱/۱۸	۴۲۵۰/۱	۵۲/۳۵	۳۲/۶۰	۱۵۵۳/۴۶	۴۷/۶۴	۱/۷	۵۵۰/۲۷	۵۰/۳۱	۱۰/۹۳	۱/۶-۱/۷
۸۵/۰۷	۳۶۵۳/۶۳	۴۲/۹۴	۳۷/۶۸	۲۱۴۹/۹۳	۵۷/۰۵	۱/۸	۵۹۶/۴۶	۶۳/۴	۹/۴۰	۱/۷-۱/۸
۸۶/۳۹	۳۰۲۸/۹۸	۳۵/۰۵	۴۲/۷۲	۲۷۷۴/۵۸	۶۴/۹۴	۱/۹	۶۲۴/۶۵	۷۹/۲	۷/۸۸	۱/۸-۱/۹
	۰	۰	۵۸/۰۳	۵۸۰۳/۵۶	۱۰۰		۳۰۲۸/۹۸	۸۶/۴	۳۵/۰۵	غرق ۱/۹
							۰	۵۸/۰۳	۱۰۰	جمع



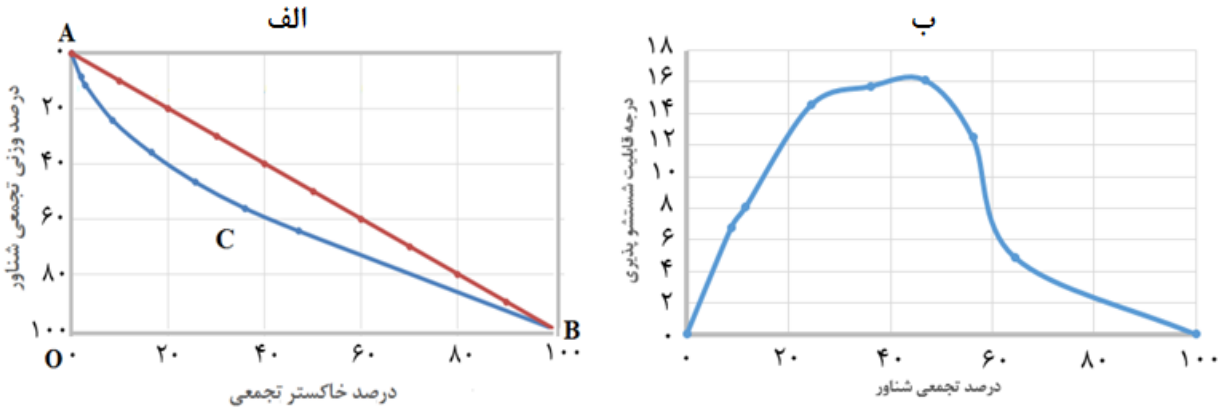
(۵) الف- منحنی برای تعیین اندیس قابلیت شستشو پذیری و ب- تعیین درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری نمونه  $K_2$  در محدوده دانه بندی  $۴/۱۲-۷/۵$  میلی متر

اندیس قابلیت شستشو پذیری، درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری و عدد قابلیت شستشو پذیری برای نمونه  $K_2$  در محدوده دانه بندی  $۴/۷-۱۲/۵$  میلی متر به ترتیب  $۲۵/۶۶$ ،  $۱۶/۰۴$  و  $۳/۱۸$  حاصل شد. با توجه به عدد قابلیت شستشو پذیری، این نمونه در این محدوده دانه بندی در طبقه بندی فوق العاده دشوار برای شستشو پذیری قرار دارد.

❖ نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر نمونه  $K_2$  در محدوده دانه بندی  $۱۲/۵-۵۰$  میلی متر (جدول ۷ و شکل ۶)

(۷) نتایج آزمایش غرق و شناورسازی بر روی نمونه  $K_2$  با محدوده دانه بندی  $۱۲/۵-۵۰$  میلی متر

محصول غرق شده تجمعی			محصول شناور تجمعی			جرم مخصوص (g/cm3)	توزیع خاکستر	خاکستر (%)	وزن (%)	بخش های جرم مخصوص
خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)	خاکستر (%)	توزیع خاکستر	وزن (%)					
۶۳/۸۶	۵۸۲۸/۷۴	۹۱/۲۶	۱۳/۵	۱۱۷/۹۹	۸/۷۴	۱/۳	۱۱۷/۹۹	۱۳/۵	۸/۷۴	-۱/۳
۶۵/۳۱	۵۷۷۳/۴۲	۸۸/۴	۱۴/۹۳	۱۷۳/۳۰	۱۱/۶	۱/۴	۵۵/۳۱	۱۹/۳۴	۲/۸۶	۱/۳-۱/۴
۷۱/۸۷	۵۴۳۷/۳۳	۷۵/۶۵	۲۰/۹۱	۵۰۹/۳۹	۲۴/۳۵	۱/۵	۳۳۶/۰۹	۲۶/۳۶	۱۲/۷۵	۱/۴-۱/۵
۷۷/۵۹	۴۹۶۵/۹۸	۶۴	۲۷/۲۴	۹۸۰/۷۵	۳۶	۱/۶	۴۷۱/۳۵	۴۰/۴۶	۱۱/۶۵	۱/۵-۱/۶
۸۳/۰۰	۴۴۱۹/۳۷	۵۳/۲۴	۳۲/۶۶	۱۵۲۷/۳۵	۴۶/۷۶	۱/۷	۵۴۶/۶۰	۵۰/۸	۱۰/۷۶	۱/۶-۱/۷
۸۶/۹۷	۳۸۱۳/۰۷	۴۳/۸۴	۳۷/۹۹	۲۱۳۳/۶۵	۵۶/۱۶	۱/۸	۶۰۶/۳	۶۴/۵	۹/۴	۱/۷-۱/۸
۸۸/۵۱	۳۱۴۶/۰۰	۳۵/۵۴	۴۳/۴۴	۲۸۰۰/۷۳	۶۴/۴۶	۱/۹	۶۶۷/۰۷	۸۰/۳۷	۸/۳	۱/۸-۱/۹
	۰	۰	۵۹/۴۶	۵۹۴۶/۷۳	۱۰۰		۳۱۴۶/۰۰	۸۸/۵۲	۳۵/۵۴	۱/۹ غرق
							۰	۵۹/۴۶	۱۰۰	جمع



(۶) الف- منحنی برای تعیین اندیس قابلیت شستشو پذیری و ب- تعیین درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری نمونه K<sub>2</sub> در محدوده دانه بندی ۵۰-۱۲/۵ میلی متر

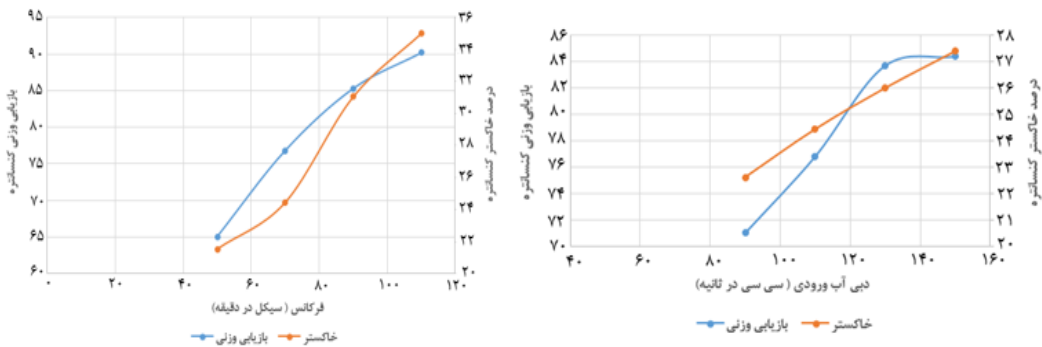
اندیس قابلیت شستشو پذیری، درجه بهینه قابلیت شستشو پذیری و عدد قابلیت شستشو پذیری برای نمونه K<sub>2</sub> در محدوده دانه بندی ۵۰-۱۲/۵ میلی متر به ترتیب ۲۵/۸۱، ۱۶/۱۴ و ۳/۱۷ حاصل شد. با توجه به عدد قابلیت شستشو پذیری این محدوده دانه بندی در طبقه بندی فوق العاده دشوار برای شستشو پذیری قرار دارد.

### ➤ مطالعه قابلیت شستشو پذیری زغال حرارتی لایه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> در محدوده دانه بندی بین ۱۲-۱ میلی متر به روش جیگ

#### میلی متر به روش جیگ

درصد خاکستر خوراک ورودی برای نمونه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> به ترتیب ۳۶/۳ و ۵۶/۳ درصد بود. با توجه به مطالعات انجام شده و محدودیت دستگاه های آزمایشگاهی موجود، محدوده ابعادی مناسب برای جیگ ۱ تا ۱۲ میلیمتر انتخاب شد.

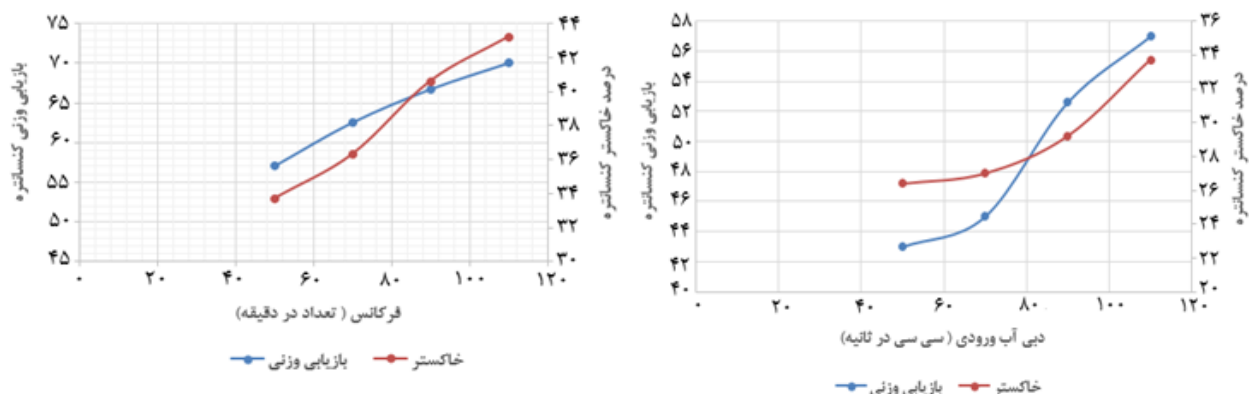
- تاثیر پارامتر های عملیاتی بر قابلیت شستشو پذیری نمونه لایه K<sub>1</sub> به روش جیگ ( شکل ۷)



(۷) تاثیر فرکانس و دبی آب ورودی بر قابلیت شستشو پذیری نمونه K<sub>1</sub>

مطالعات نشان داد که با استفاده از دستگاه جیگ تحت شرایط، فرکانس ۷۰ سیکل در دقیقه، دبی آب ورودی ۹۰ سی سی در ثانیه، کنسانتره با درصد خاکستر ۲۲/۵ درصد با بازیابی وزنی ۷۱ درصد در محدوده دانه بندی ۱ تا ۱۲ میلیمتر حاصل می شود.

- تاثیر پارامترهای عملیاتی بر قابلیت شستشوپذیری نمونه لایه K<sub>2</sub> به روش جیگ ( شکل ۸)



(۸) تاثیر فرکانس و دبی آب ورودی بر قابلیت شستشوپذیری نمونه K<sub>2</sub>

نتایج نشان داد که تحت شرایط بهینه فرکانس ۵۰، دبی آب ورودی ۵۰ سی سی در ثانیه آزمایش جیگ برای نمونه K<sub>2</sub> در محدوده دانه بندی بین ۱۲-۱ میلی متر، کنسانتره با درصد خاکستر ۲۶/۴ درصد و بازیابی وزنی ۴۳ درصد حاصل می شود.

➤ مطالعه قابلیت شستشو پذیری زغال حرارتی لایه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> در محدوده دانه بندی بین ۱-۳/۰ میلی

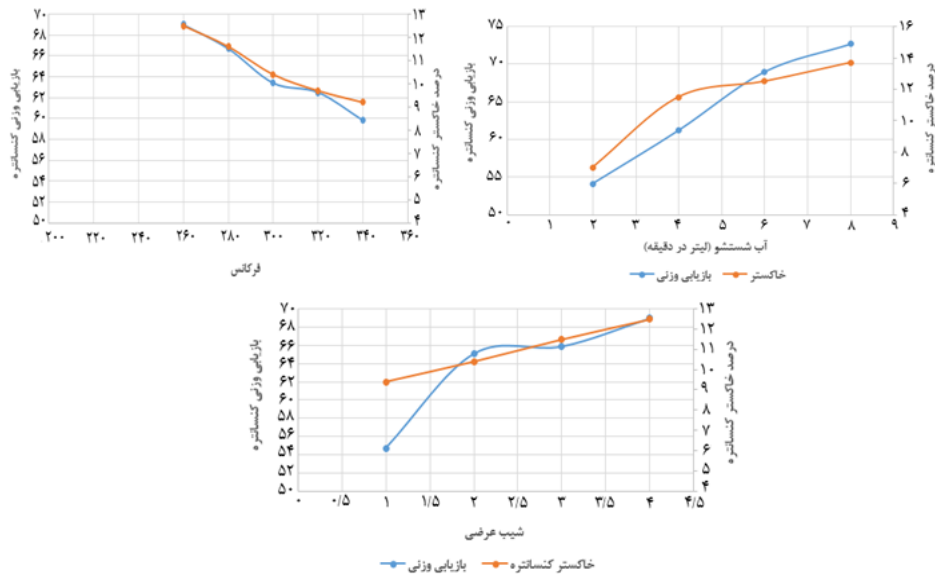
متری به روش میز لرزان و اسپیرال

درصد خاکستر خوراک ورودی برای K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> به ترتیب ۳۱/۱ و ۵۳/۴ درصد بود. مقدار دامنه و دانه بندی خوراک ورودی در تمامی آزمایش ها ثابت و به ترتیب برابر با ۲۲ میلیمتر و ۰/۳ میلیمتر بود.

• میز

- تاثیر پارامترهای عملیاتی بر قابلیت شستشوپذیری زغال حرارتی لایه K<sub>1</sub> به روش میز لرزان

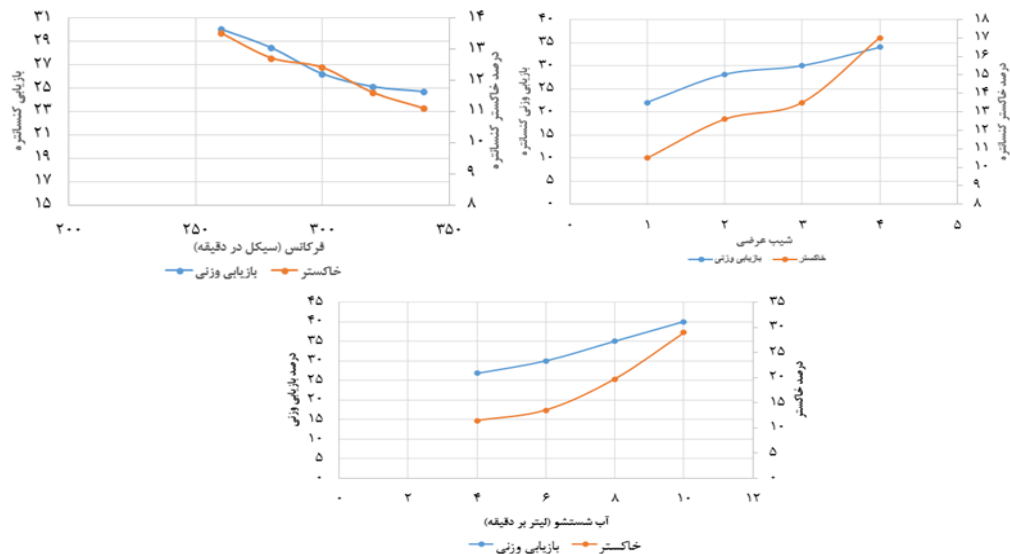
(شکل ۹)



(۹) تاثیر فرکانس، آب شستشو و شیب عرضی بر قابلیت شستشوپذیری نمونه K<sub>1</sub>

با توجه به نمودارهای اشاره شده و میزان خاکستر قابل قبول در کنسانتره، شرایط بهینه برای نمونه K<sub>1</sub> با دستگاه میز لرزان، فرکانس ۲۶۰ سیکل بر دقیقه، شیب عرضی ۴ درجه و آب شستشو ۶ لیتر در دقیقه با درصد خاکستر کنسانتره ۱۲/۵ درصد و درصد بازیابی وزنی تقریباً ۶۹ درصد است.

**- تاثیر پارامترهای عملیاتی بر قابلیت شستشوپذیری زغال حرارتی لایه K<sub>2</sub> به روش میز لرزان (شکل ۱۰)**



(۱۰) تاثیر فرکانس، آب شستشو و شیب عرضی بر قابلیت شستشوپذیری نمونه K<sub>2</sub>

با توجه به نمودارهای اشاره شده و میزان خاکستر قابل قبول در کنسانتره، شرایط بهینه برای نمونه K<sub>2</sub> با دستگاه میز لرزان، فرکانس ۲۶۰ سیکل بر دقیقه، شیب عرضی ۳ و آب شستشو ۴ لیتر در دقیقه برای کنسانتر با درصد خاکستر ۱۱/۴ درصد و بازیابی وزنی ۲۷ درصد است.

#### • اسپیرال

نتایج آزمایش اسپیرال مربوط به کنسانتره نهایی و باطله نهایی به دست آمده برای نمونه های K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> در جدول ۸ ارائه شده است.

(۸) نتایج آزمایش اسپیرال برای کنسانتره و باطله ترکیبی (میانی و کنسانتره اولیه)

نمونه	خاکستر کنسانتره ترکیبی	خاکستر باطله ترکیبی	بازیابی وزنی نسبی کنسانتره ترکیبی	بازیابی وزنی کلی کنسانتره ترکیبی
K <sub>1</sub>	۲۱/۱۲	۶۱/۴۵	۷۶/۶۵	۹/۳۵
K <sub>2</sub>	۲۳/۵۳	۷۰/۲	۴۴/۶۸	۵/۲

➤ مطالعه قابلیت شستشو پذیری زغال حرارتی لایه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> در محدوده دانه بندی ۳۰۰-۰

#### میکرون

تحت شرایط بهینه نوع کلکتور نفت، مقدار کلکتور g/t ۲۵۰۰، دور رتور rpm ۱۰۵۰، مقدار کف ساز g/t ۲۰۰ کنسانتره با درصد خاکستر ۱۸/۵ درصد و بازیابی وزنی ۳۳ درصد از نمونه لایه K<sub>1</sub> و تحت شرایط بهینه نوع کلکتور نفت، مقدار کلکتور g/t ۳۰۰۰، دور رتور rpm ۱۰۵۰ و مقدار کف ساز g/t ۲۰۰، کنسانتره با مقدار خاکستر ۱۹ درصد و بازیابی وزنی ۲۳ درصد از نمونه زغال حرارتی لایه K<sub>2</sub> به روش فلوتاسیون حاصل می شود.

#### • نمونه K<sub>3</sub>

➤ مطالعه قابلیت شستشو پذیری زغال حرارتی لایه K<sub>3</sub>

مطالعه شناسایی و خواص سنجی نمونه K<sub>3</sub> نشان داد که این نمونه دارای نتایج درصد خاکستر، درجه آزادی، آنالیز های مینرالوژیکی و پتروگرافی مشابه نمونه K<sub>2</sub> است. بنابراین با توجه به اینکه هر دو این نمونه ها از بلوک ۱ ناحیه کوچکعلی منطقه طبس برداشت شده است لذا از انجام تست های نمونه K<sub>3</sub> خودداری شد و نتایج مطالعه قابلیت شستشوپذیری زغال حرارتی لایه K<sub>3</sub> مشابه و منوط به نتایج نمونه K<sub>2</sub> ارائه می شود.

➤ مطالعه آزمایش ته نشینی بر هر دو نمونه زغال لایه K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> بلوک ۱ کوچکعلی شمالی از طبس

برای ته نشینی هر دو نمونه فلوکولانت کاتیونی پلی آکریل آمید پاسخ مناسبی داد. مطالعه وزن مخصوص نشان داد که نمونه K<sub>1</sub> دارای وزن مخصوص برابر با ۲/۵ گرم بر سانتی مکعب است و نمونه K<sub>2</sub> دارای وزن مخصوص بالاتر و برابر با ۲/۶۵ گرم بر سانتی متر مکعب است و همچنین نتایج نشان داد که با افزایش مقدار فلوکولانت سرعت ته نشینی هر دو نمونه افزایش می یابد. بنابراین مقدار فلوکولانت کاتیونی مطلوب برابر با ۲۰۰ g/t تعیین شد.

### ➤ شرایط بهینه و فلوشیت پیشنهادی (جدول ۹ و ۱۰)

(۹) نتایج شرایط بهینه نمونه K<sub>1</sub>

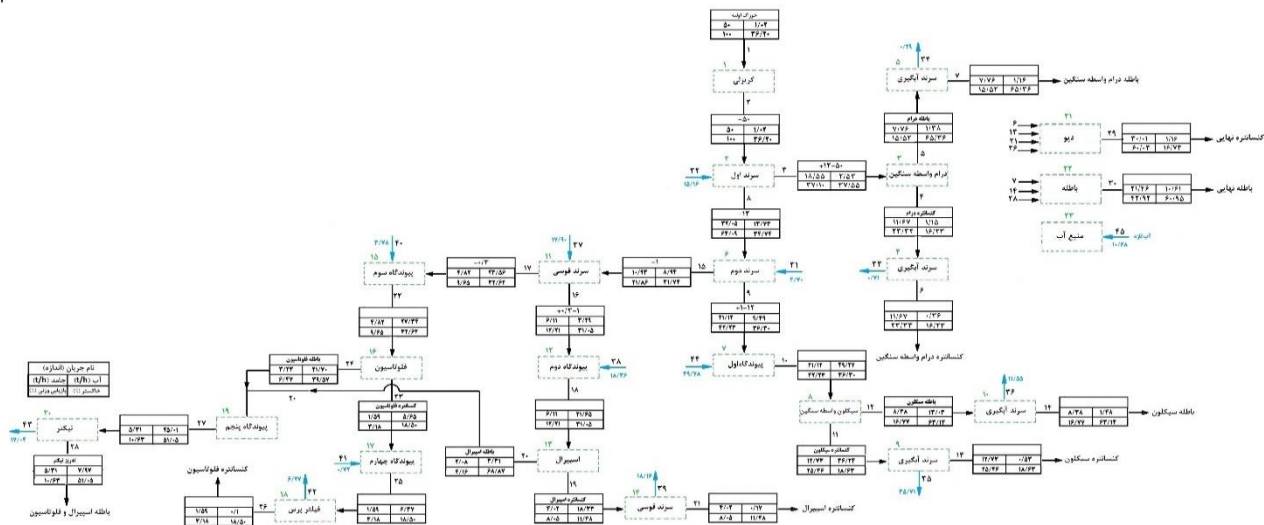
جیگ (خوراک اولیه)		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۱-۱۲ میلی متر	۲۱/۸	۲۸/۸۸، ۶۸/۴
میز (خوراک اولیه)		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۱ تا ۰/۳ میلی متر	۱۳	۸/۵۴، ۷۰
اسپیرال		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۱ تا ۰/۳ میلی متر	۲۱/۱۲	۹/۳۵، ۷۶/۶۵
فلوتاسیون (خوراک اولیه)		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۰/۳ - میلی متر	۱۸/۵	۳/۱۸، ۳۳
مطالعه باطله جیگ توسط میز		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی
۱ تا ۰/۳ میلی متر	۲۳/۶	۲۲/۶

(۱۰) نتایج شرایط بهینه نمونه K<sub>2</sub>

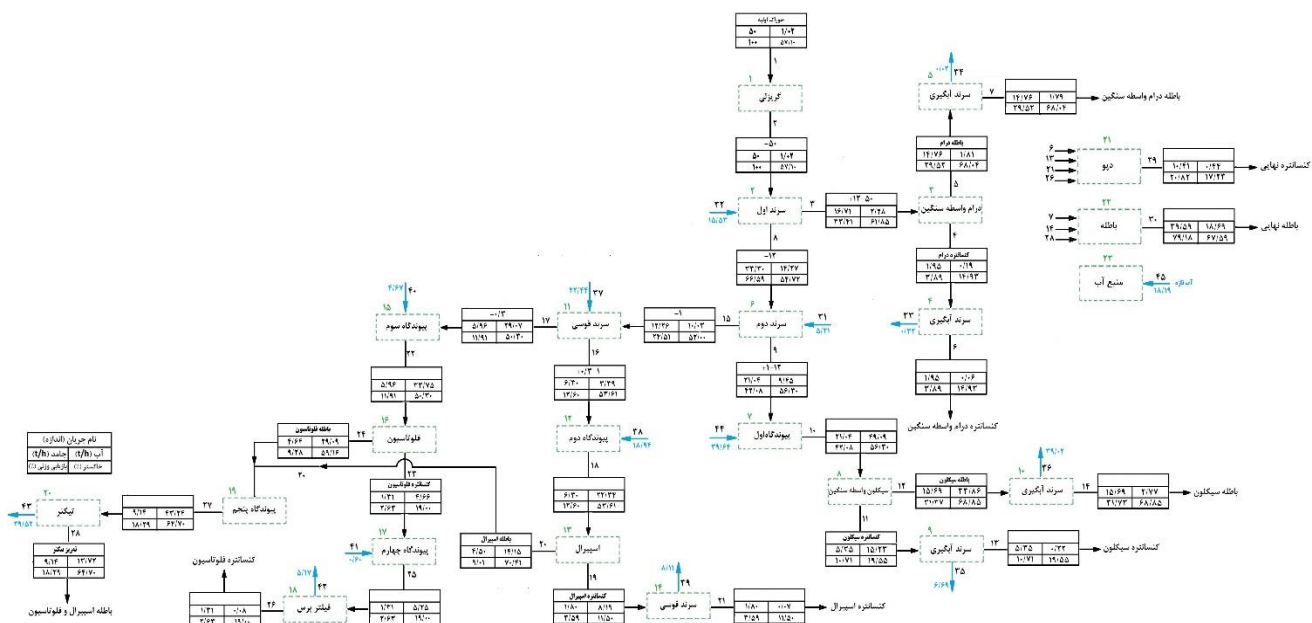
جیگ (خوراک اولیه)		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۱-۱۲ میلی متر	۲۶/۹	۱۷/۶۷، ۴۲
میز (خوراک اولیه)		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۱ تا ۰/۳ میلی متر	۱۱/۵	۳/۵۹، ۲۸/۵
اسپیرال		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۱ تا ۰/۳ میلی متر	۲۳/۵۳	۵/۲، ۴۴/۶۸

فلوتاسیون ( خوراک اولیه )		
محدوده دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی نسبی و کلی
۰/۳ - میلیمتر	۱۹	۲۲، ۲/۶۲
مطالعه باطله جیگ توسط میز		
دانه بندی	درصد خاکستر کنسانتره	بازیابی وزنی
۱ تا ۰/۳ میلیمتر	۲۷	۱۴/۷

➤ نمونه بلاک دیگرام ارائه شده برای نمونه های K<sub>1</sub> و K<sub>2</sub> (شکل ۱۱ و ۱۲)



(۱۱) بلاک دیگرام نمونه K<sub>1</sub>



(۱۲) بلاک دیگرام نمونه K<sub>2</sub>



## ➤ ارزیابی فنی و اقتصادی

### • شاخص های مالی برای نمونه K<sub>1</sub> (جدول ۱۱)

(۱۱) شاخص های مالی برای نمونه K<sub>1</sub> برای تولید درصد خاکستر های مختلف

شرح	واحد	تولید کنسانتره با ۱۶/۷۳ % خاکستر	تولید کنسانتره با ۱۸/۹۴ % خاکستر	تولید کنسانتره با ۲۱/۰۴ % خاکستر	تولید کنسانتره با ۲۵/۰۷ % خاکستر
هزینه سرمایه گذاری کل	میلیارد ریال	۱۴۸۸,۳۳	۱۴۸۷,۹۳	۱۴۸۴,۶۵	۱۴۸۷,۱۱
فروش کل	میلیارد ریال	۴۱۰۶,۰۵	۴۰۶۸,۴۳	۳۴۴۵,۲۰	۳۹۱۲,۳۰
کل هزینه عملیاتی سالیانه	میلیارد ریال	۱۹۹۷,۳۲	۱۹۹۶,۵۲	۱۹۸۳,۴۱	۱۹۹۳,۲۴
درآمد (ناخالص)	میلیارد ریال	۲۱۰۸,۷۴	۲۰۷۱,۹۱	۱۴۶۱,۷۹	۱۹۱۹,۰۶
استهلاک	میلیارد ریال	۱۱۲,۷۶	۱۱۲,۷۶	۱۱۲,۷۶	۱۱۲,۷۶
سود (زیان) ویژه سالیانه	میلیارد ریال	۱۴۹۶,۹۸	۱۴۶۹,۳۶	۱۰۱۱,۷۷	۱۳۵۴,۷۲
قیمت تمام شده هر تن	ریال	۹۲۴۲۲۱۳,۶۶	۹,۳۲۳,۹۷۸	۸,۶۳۵,۵۳۹	۷,۶۴۲,۲۰۳
هزینه هر تن (بدون استهلاک)	ریال	۸۷۲۰۴۲۶,۶۳	۸,۷۹۷,۳۶۶	۸,۱۴۴,۵۸۵	۷,۲۰۹,۸۶۵
قیمت واحد	ریال	۱۹۰۰۰,۰۰	۱۹,۰۰۰	۱۵,۰۰۰	۱۵,۰۰۰
NPV	میلیارد ریال	۵۲۶,۶۷	۵۱۴۵,۰۷	۳۲۲۹,۹۲	۴۶۶۵,۲۹
نرخ تنزیل	درصد	۲۰,۰۰	۲۰,۰۰	۲۰,۰۰	۲۰,۰۰
IRR	درصد	٪۱۰,۸	٪۱۰,۶,۲۵	٪۱۰,۶۷	٪۹,۸,۵۸
دوره بازگشت سرمایه	سال	۰,۹۲	۰,۹۴	۱,۳۲	۱,۰۱

### • شاخص های مالی برای نمونه K<sub>2</sub> (جدول ۱۲)

(۱۲) شاخص های مالی برای نمونه K<sub>2</sub> برای تولید درصد خاکستر های مختلف

شرح	واحد	تولید کنسانتره با ۱۷/۲۳ % خاکستر	تولید کنسانتره با ۱۸/۷۸ % خاکستر	تولید کنسانتره با ۲۰/۷۳ % خاکستر	تولید کنسانتره با ۲۵/۶۲ % خاکستر
هزینه سرمایه گذاری کل	میلیارد ریال	۱۴۲۱,۹۸	۱۴۲۳,۵۱	۱۴۲۲,۱۹	۱۴۲۴,۸۵
فروش کل	میلیارد ریال	۱۴۲۴,۰۹	۱۷۱۴,۱۰	۱۴۶۳,۴۰	۱۹۶۸,۸۴
کل هزینه عملیاتی سالیانه	میلیارد ریال	۱۳۷۲,۷۵	۱۳۷۸,۸۵	۱۳۷۳,۵۸	۱۳۸۴,۲۱
درآمد (ناخالص)	میلیارد ریال	۵۱,۳۴	۳۳۵,۲۵	۸۹,۸۲	۵۸۴,۶۳
استهلاک	میلیارد ریال	۱۱۲,۷۶	۱۱۲,۷۶	۱۱۲,۷۶	۱۱۲,۷۶
سود (زیان) ویژه سالیانه	میلیارد ریال	-۴۶,۰۷	۱۶۶,۸۷	-۱۷,۲۰	۳۵۳,۹۰
قیمت تمام شده هر تن	ریال	۱۸,۳۱۵,۰۳۴	۱۵,۲۸۳,۸۸۵	۱۴,۰۷۹,۲۹۱	۱۰,۵۴۵,۸۸۸
هزینه هر تن (بدون استهلاک)	ریال	۱۶,۸۱۰,۵۷۳	۱۴,۰۳۳,۹۶۹	۱۲,۹۲۳,۴۶۵	۹,۶۸۶,۷۸۶
قیمت واحد	ریال	۱۹,۰۰۰	۱۹,۰۰۰	۱۵,۰۰۰	۱۵,۰۰۰
NPV	میلیارد ریال	-۱۱۴۲,۳۷	-۲۵۱,۱۷	-۱۰۲۱,۵۶	۵۳۱,۶۲
نرخ تنزیل	درصد	۲۰,۰۰	۲۰,۰۰	۲۰,۰۰	۲۰,۰۰
IRR	درصد	٪-۱۱,۸۳	٪-۱۴,۶۳	٪-۶,۶۵	٪۳۰,۴۶
دوره بازگشت سرمایه	سال	۲۱,۳۲	۵,۰۹	۱۴,۸۸	۳,۰۵

با توجه به این که قابلیت شستشوپذیری زغال حرارتی لایه  $K_3$  مشابه نتایج نمونه  $K_2$  است، مطالعات بررسی فنی اقتصادی نمونه  $K_3$  مشابه و منوط به نمونه  $K_2$  است و نتایج نشان داد که فرآوری هر دو نمونه  $K_2$  و  $K_3$  تنها برای تولید کنسانتره با درصد خاکستر بالای ۲۵ درصد اقتصادی است. این گزارش و مطالعات فنی و اقتصادی به عنوان یک الگو برای تیپ های مختلف منطقه میتواند مورد مقایسه و استفاده قرار بگیرد.

در پایان، خاطر نشان می سازد، با توجه به اهمیت موضوع و در راستای پر بار تر شدن نتایج پژوهش، حتی فراتر از شرح خدمات قرار داد مجری و تیم پژوهش تلاش نمودند که این گزارش به عنوان یک رفرنس با ارزش در خصوص فرآوری زغال های حرارتی مناطق مختلف ایران به ویژه منطقه طبس در مطالعات آینده مورد بهره برداری قرار گیرد.