

طراحی و ساخت یک دستگاه دو میله برای اندازه‌گیری ضریب رسانش گرمایی سنگها

عباسعلی علی‌اکبری پیدختی * و محمد نظریان **

چکیده

ضریب رسانش گرمایی یک عامل بسیار متغیر وابسته به خواص و ساختار سنگها و بسیار مهم برای اندازه‌گیری شار گرمای زمین محسوب می‌شود. در این مقاله با معرفی یک دستگاه دو میله که براساس شار گرمایی معلوم در یک نمونه سنگ به صورت مانا کار می‌کند، ضریب رسانش گرمایی چند نمونه سنگ از مکانهای مختلف ایران اندازه‌گیری شده و با مقادیر گزارش شده توسط افراد دیگر مقایسه و بحث می‌شود. دستگاه مذکور که توسط امکانات موجود طراحی و ساخته شده، با یک نمونه استاندارد آزمایش شده و خطای حدود یک درصد دارد. دستگاه توسط یک کامپیوتر کنترل می‌شود و تقریباً به طور خودکار ضرایب و مقادیر مورد نیاز به ویژه ضریب رسانش گرمایی را می‌دهد. نحوه تهیه و جاگذاری نمونه سنگ در دستگاه بسیار مهم است و خطای دستگاه می‌تواند به آن وابسته باشد و خطای یک درصد ذکر شده، مربوط به زمانی است که این کار بدرستی انجام شده باشد. با استفاده از ضریب رسانش گرمایی اندازه‌گیری شده و شیوه زمین گرمایی چند منطقه در ایران، مقدار شار زمین گرمایی این مناطق تخمین زده است که بر اساس این داده‌ها، به طور متوسط، از حدود ۴۵ تا 70 W/m^2 متغیر است.

کلیدواژه‌ها : رسانش گرمایی، شیوه زمین گرمایی، شار زمین گرمایی، دستگاه دو میله

۱ مقدمه

شار گرمای زمین که به طور متوسط در سطح کل زمین حدود 50 W/m^2 است، یکی از مقادیر بسیار مهم از نظر زمین گرمایی و همینطور نحوه بالغ شدگی میدانهای نفتی (بریگاد^۱ و همکاران، ۱۹۹۲) و زغالی زمین می‌باشد. یکی از عوامل بسیار مهم برای تخمین شار، ضریب رسانش گرمایی سنگهای پوسته زمین بوده که باید دقیقاً اندازه‌گیری شود (جسوپ^۲، ۱۹۹۰). روشهای متعددی برای اندازه‌گیری ضریب رسانش گرمایی در عمقهای مختلف

1. Brigaud

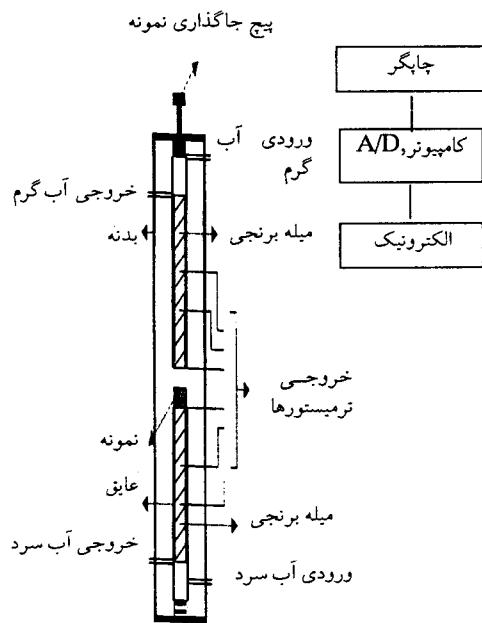
3. Horai and Shankland

2. Jessop

4. steady

* مؤسسه ژئوفیزیک دانشگاه تهران، صندوق پستی ۱۴۱۵۵-۶۴۶۶، تهران.

** مرکز ملی اقیانوس‌شناسی - تهران، خیابان بزرگمهر.



شکل ۱. ساختار دستگاه دو میله طراحی و ساخته شده

هر کدام به قطر ۴ سانتیمتر و طول ۴۹ سانتیمتر می‌باشد که بین آنها نمونه سنگ را در بردارد، از نظر مساحتی قرار می‌گیرد. در انتهای یکی از میله‌ها آب گرم با دمای ثابت و در انتهای دیگر آب سرد با دمای ثابت گردش می‌کند. میله‌ها از خارج کاملاً عایق شده و توسط ترمیستورهایی که در نزدیک محور میله برنجی جاسازی شده، دماهای آن مرتبت اندازه‌گیری می‌شود (برای جزئیات بیشتر به نظریان، ۱۳۷۷ مراجعه کنید). قسمت مکانیکی دستگاه باعث بسته و باز شدن فاصله بین دو میله شده و بنابراین جاسازی نمونه را ممکن می‌سازد.

ضخامت نمونه می‌تواند تا ۷ سانتیمتر باشد. سیستم دو میله در یک محفظه شفاف پلکسی گلاس قرار می‌گیرد، بنابراین اثر حرکات هوا در اطراف سیستم و تبادل گرما، با آن را کم می‌کند. برای اندازه‌گیری دما در طول میله از

نمونه می‌توان ضربی رسانش گرمایی را بدست آورد. قابل ذکر است که مثلاً از تغییرات موج گرمایی روزانه سطح زمین در اثر گرمایش خورشید می‌توان خواص گرمایی لایه‌های سطحی خاک را بدست آورد (آریا^۱، ۱۹۸۸). این اندازه‌گیری به نحوی شبیه به روش‌های غیرمانا می‌باشد. روش‌های مانا بر اساس ایجاد شار گرمایی ثابتی در یک نمونه و شیوه‌ای حاصل از آن کار می‌کنند. روش دو میله از جمله روش‌های مانا است.

دستگاه دو میله نیز دارای طرحهای متفاوت از نظر ساختاری است، ولی با توجه به اینکه سطح مقطع نمونه‌ای که ضربی رسانش گرمایی آن با این دستگاه اندازه‌گیری می‌شود بزرگ است و بنابراین اغلب کانیهای سازنده سنگ را در بردارد، از نظر دقیق یکی از متداول‌ترین روشها است. بزرگی نمونه که با دریگیری اغلب کانیهای سنگ همراه است، خواص گرمایی متوسط بهتری را می‌دهد.

از طرفی با توجه به اینکه می‌توان آنرا توسط کامپیوتر کنترل نمود (مثل دستگاهی که اینجا طراحی و مورد استفاده قرار گرفته است)، می‌تواند دستگاه بسیار مناسبی برای اندازه‌گیری رسانش گرمایی سنگها باشد. البته این دستگاه دارای ابعاد بزرگی بوده و استفاده از آن تنها در آزمایشگاه محدود است. برای استفاده میدانی می‌توان دستگاه کوچکی ساخت.

۲. نحوه کار دستگاه دو میله

دستگاه دو میله طراحی و ساخته شده در این پژوهش که بر اساس شار گرمای ثابت با زمان کار می‌کند، در شکل ۱ دیده می‌شود.

قسمت عمده آن شامل دو میله برنجی همگن

شیو قائم دما (K/m) در طول میله است.
شارگرما در نمونه باید مشابه میله باشد، بنابراین
شارگرما در نمونه عبارتست از

$$Q = -S_s K_s \left[\frac{\partial T}{\partial Z} \right]_s \quad (2)$$

که s مربوط به نمونه می‌باشد. با توجه به مساوی
بودن این شار در طول سیستم می‌توان نوشت

$$K_s = K_r \frac{\left[\frac{\partial T}{\partial Z} \right]_r}{\left[\frac{\partial T}{\partial Z} \right]_s} \quad (3)$$

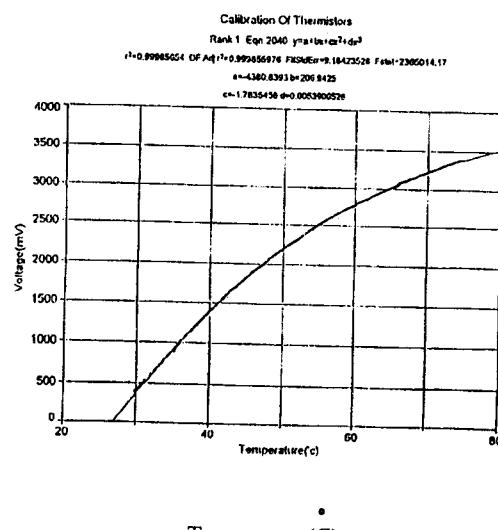
با اندازه‌گیری شیوه‌های دما در طول میله‌ها و در
طول نمونه و باداشتن ضریب رسانش گرمایی میله
 $K_r = 140 \text{ W/mK}$ در دمای 40°C می‌توان K_s
را بدست آورد.

نرمافزار ساخته شده برای کنترل دستگاه مرتب
دهما را در قسمتهای مختلف اندازه‌گیری کرده و
روی مانیتور کامپیوتر نمایش می‌دهد. هنگامیکه
دهما به صورت ثابت (مانا) با زمان در آمد، ضریب
رسانش گرمایی محاسبه و روی دستگاه چاپگر
چاپ می‌شود.

دمای آب گرم در حدود 70°C و دمای آب سرد
حدود 20°C برای کار دستگاه مناسب به نظر
می‌رسد. نمونه تهیه شده حتی الامکان باید هم قطر
میله‌ها (۴ سانتیمتر) و سطوح آن باید توسط گریس
هادی مثل گریس سیلیس پوشانده شود که تماس
نمونه با میله‌ها خوب باشد. مانا شدن سیستم از
هنگام روشن کردن دستگاه حدود ۲ ساعت طول
می‌کشد و تا حدی به ضخامت نمونه و ضریب
رسانش گرمایی آن وابسته است (جسوب، ۱۹۹۰)،
دمای متوسط نمونه برای این حالت حدود 40°C
است.

ترمیستورهای با دقت 0.1°C استفاده شده که
توسط کامپیوتر همراه سیستم زینه‌بندی می‌شوند.
موسجهای متناسب با دما که توسط دستگاه
الکترونیکی طراحی شده در موسسه ژئوفیزیک (بر
اساس پل و تستون) ایجاد می‌شود، با یک کارت
A/D رقمی شده و کامپیوتر توسط یک برنامه مدون
می‌تواند سیستم را کنترل نماید.

شکل ۲ نمونه‌ای از منحنی زینه‌بندی یکی از
ترمیستورهای دستگاه می‌باشد که توسط یکتابع



شکل ۲. نمونه‌ای از زینه‌بندی یکی از ترمیستورهای
الکترونیکی دستگاه

درجه ۳ برازش شده است. این منحنی‌ها می‌توانند
دما را با دقت 0.1°C بدهنند. شارگرما می‌باشد
طول میله ایجاد می‌شود، که از رابطه زیر بدست
می‌آید

$$Q = -S_r K_r \left[\frac{\partial T}{\partial Z} \right]_r \quad (1)$$

که در آن Q شارگرما (W/m^2), S_r سطح مقطع میله
 K_r ضریب رسانش گرمایی (W/mK) و
(m^2)

۳ نتایج

گرمایی را محاسبه می‌کند. انحراف معیار از میانگین برای این ده اندازه‌گیری، خطاهای نسبی و درصد خطای را نیز محاسبه می‌کند. اما خطای مطلق از اختلاف میانگین هرنوبت با میانگین ۱۰ نوبت اندازه‌گیری بدست آمده است. خطای مطلق هنگامیکه مقدار میانگین ضریب رسانش گرمایی در هر نوبت کمتر از مقدار میانگین ۱۲ نوبت باشد، منفی است و بر عکس.

اختلاف در اندازه‌گیریها مربوط به چند عامل است، یکی از آنها تغییرات دمای نمونه در نوبتهاي مختلف است (تا ${}^{\circ}\text{C}$ ۳/۷) که خطای حدود ۱ W/mK و ۰/۰۰۱ W/mK ایجاد می‌کند و نسبت به خطای برآورده شده کوچک است. اما قسمت عمده این اختلاف مربوط به نحوه جاسازی نمونه و نحوه تماس بین نمونه و میله‌ها، که بسیار مهم است، می‌باشد.

با استفاده از دستگاه ساخته شده ابتدا بیش از ده بار سیلیس غیر متبلور گداخته شده استاندارد، با K_۰ شناخته شده مورد اندازه‌گیری قرار گرفت. هر نوبت میزان خطای مطلق، نسبی و درصد خطای اندازه‌گیری برآورده شده و نتایج در جدول ۱ ثبت شده است.

پس از اینکه دستگاه به حالت تعادل رسید، (توسط استفاده کننده با مشاهده مقادیر تکرار شده ضریب رسانش گرمایی اندازه‌گیری می‌شود و روی صفحه مانیتور کامپیوتر، مشخص می‌شود مرحله اندازه‌گیری شروع شده است). در این مرحله، دستگاه برای ده بار اندازه‌گیری می‌کند (با فاصله زمانی قابل تغییر که اینجا حدود یک دقیقه انتخاب شده است) و سپس مقدار میانگین ضریب رسانش

جدول ۱. اندازه‌گیری دمای متوسط و ضریب رسانش گرمایی سیلیس غیر متبلور گداخته شده در ۱۲ نوبت اندازه‌گیری همراه با خطای آنها.

درصد خطای نسبی	خطای مطلق	ضریب رسانش گرمایی W/M°K	دما متوسط نمونه (°C)	شماره اندازه‌گیری
1.1	-0.015	1.396	42.12	1
0.9	0.013	1.424	43.83	2
1.2	-0.017	1.394	43.72	3
0.0	0.0	1.411	43.87	4
2.6	0.038	1.449	45.86	5
2.0	-0.028	1.383	44.37	6
0.9	-0.013	1.398	42.14	7
0.1	-0.002	1.409	43.87	8
0.4	0.005	1.416	43.85	9
0.0	0.0	1.411	43.86	10
2.0	0.029	1.44	43.74	11
0.8	-0.011	1.40	42.14	12
1.0	0.0	1.411	43.83	مقدار متوسط

جدول ۲. اندازه‌گیری ضریب رسانش گرمایی چند نمونه سنگ همراه با ابعاد، شیوه دما، دمای متوسط و ترکیب کانی شناسی هر یک.

شماره	نمونه سنگ	فطر (cm)	ضخامت (cm)	دما نمونه (°C)	گرادیان دما (K/cm)	ضریب رسانش (W/m.K)	ترکیب کانی شناسی	حل سک
1	سنگ آهک	4.1	1.35	45.98	7.799	2.42	کلسیت	چالوس
2	آنالسیم سینیت	4.0	0.85	45.89	11.484	1.61	فلدسبار، نفلین، پیروکسین، آنالسیم سینیت	نطفه سراب
3	میکروسینیت	4.2	1.0	45.63	10.385	1.85	فلدسبار، کوارتز، پیروکسین	لبرز مرکزی
4	پیروکسین	4.2	1.0	45.09	9.833	1.94	پیروکسین، فلدسبار، کوارتز، مسیدریت	لبرز مرکزی
5	پگماتیت	3.8	1.0	46.14	11.873	1.63	فلدسبار، کوارتز، مسکوریت، تورمالین	همدان
6	گابرو- دیوریت	4	1.1	45.33	11.29	1.69	پلازیوکلاز، پیروکسین، آلبون، مگنتیت	طاقان
7	سنگ آهک ماسه‌ای متخلخل	4	1.35	44.32	8.504	2.01	کلسیت، کوارتز، ذرات سنگ	جاسک
8	نراکی آندزیت	4.1	1.0	45.49	9.624	1.81	فلدسبار، پیروکسین، مگنتیت، هورنبلند	

ماسه‌ای با قطر ۴ سانتیمتر و ضخامت ۱/۳۵ میلی‌متر که با توجه به تخلخل زیاد توسط آب اشاعر و با گریس سیلیس عایق رطوبتی با محیط شد و بالاخره آندزیت سد لار با قطر ۱/۴ سانتیمتر و ضخامت ۱ سانتیمتر و دارای ریز بلورهای آذرین. نتایج اندازه‌گیری‌های انجام شده در جدول شماره ۲ آمده است.

مقادیر اندازه‌گیری شده برای این نمونه‌ها با مقادیر گزارش شده توسط افراد دیگر همخوانی خوبی دارد (جسوب، ۱۹۹۰ و مکنا^۱ و همکاران، ۱۹۹۶). البته برای برآورد دقیق ضریب رسانش گرمایی هر منطقه لازم است در زمان حفاری، نمونه‌هایی از عمقهای مختلف گرفته شده و اندازه‌گیری شوند.

۴ بحث و نتیجه‌گیری
با توجه به امکانات موجود یک دستگاه رسانش گرمایی از نوع دو میله طراحی و ساخته شده است. نرم‌افزار دستگاه قادر است به راحتی مشخصه‌های

بر اساس این اندازه‌گیریها خطای اندازه‌گیری حدود ۱W/mK است (حدود یک درصد). خطای دستگاه با مقادیر گزارش شده دیگران قابل مقایسه است (جسوب، ۱۹۹۰ و هورای و شنکلند، ۱۹۸۷).

بعداز اینکه دستگاه با نمونه استاندارد آزمایش و خطای آن برآورد شد، ضریب رسانش گرمایی هشت نمونه از سنگهای گوناگون از نقاط مختلف ایران اندازه‌گیری شد. این سنگها عبارتند از سنگ آهک (سازند چالوس) با همگنی نسبتاً خوب با ضخامت ۱/۳۵ سانتیمتر و قطر ۱/۴ سانتیمتر و کانی اصلی آن کلسیت است، آنالسیم سینیت به ضخامت ۰/۸۵ سانتیمتر و قطر ۴ سانتیمتر که دارای همگنی مناسب است، میکروسینیت نمار که دارای رگه‌های پیروکسین است، پگماتیت با همگنی نسبتاً آن ۱ سانتیمتر است، پگماتیت با همگنی نسبتاً خوب با قطر ۳/۸ سانتیمتر و ضخامت ۱ سانتیمتر و دارای کوارتز زیاد، گابرو-دیوریت با قطر ۴ سانتیمتر و ضخامت ۱/۱ سانتیمتر و سنگ آهک

جسوب، ۱۹۹۰، مکنا و همکاران، ۱۹۹۶ و بریگاد و همکاران، ۱۹۸۸ همچوای خوبی دارد. دستگاه مذکور می‌تواند برای نمونه‌هایی از سنگهای مناطق دیگر مورد استفاده قرار گیرد.

با استفاده از ضریب رسانش گرمایی این سنگها و شیوه زمین گرمایی که از چاههای حفاری شده شرکت نفت از مناطق مختلف ایران (عده‌تا جنوبی)، (حسن زاده و همکاران، ۱۳۷۷)، بدست آمده، دامنه تغییرات شار زمین گرمایی در این مناطق (مناطقی که اندازه‌گیری وجود دارد) محاسبه شده است. دامنه این تغییرات به طور متوسط از حدود ۴۵ تا ۷۰ mW/m^2m می‌باشد (علی‌اکبری بیدختی، ۱۳۷۸). تغییرات شیوه زمین گرمایی در بعضی از مناطق، بر اساس دماهای کف چاه، کاملاً محسوس است که احتمالاً مربوط به تغییرات نوع سنگ در عمقهای مختلف با ضریب رسانش گرمایی متفاوت است. بیشترین مقادیر مربوط به مناطق جنوبی خلیج فارس است که ضخامت پوسته زمین کمترین مقدار خود را دارا می‌باشد (حسن زاده و همکاران، ۱۳۷۷).

قدردانی

از کمک مالی معاونت پژوهشی دانشگاه تهران (طرح پژوهشی شماره ۱/۲۶۵/۶۵۱) قدردانی می‌شود. همچنین از آقای دکتر حسن‌زاده برای نظرات مفیدشان در رابطه با این کار و در اختیار قراردادن نمونه‌ها، سپاسگزاری می‌شود.

منابع

- Arya, P., 1988, An Introduction to Micro-meteorology, Academic Press.
Brigaud, F., Vasseur, G., and Caillet, G.,

دستگاه و نمونه را همراه زمان به استفاده کننده بدهد. دستگاه بعد از حدود ۲ ساعت به حالت تعادل رسیده و مقدار ضریب رسانش گرمایی و دمای نمونه را ثبت می‌کند. یکی از نکات بسیار مهم که در هنگام استفاده از دستگاه، باید رعایت شود این است که اولاً قطر نمونه باید خیلی با قطر میله‌ها (۴cm) متفاوت باشد و ثانیاً ارتباط سطوح نمونه با میله‌ها باید بسیار خوب برقرار شود. این عمل با استفاده از یک لایه گریس سیلیسی (هادی) مقدور می‌شود. افراد دیگر مثل هورای و شنکلند (۱۹۸۷) و جسوب (۱۹۹۰) نیز به این نکته توجه خاصی دارند. این مورد می‌تواند عامل اصلی بروز خطای در اندازه‌گیری دستگاه باشد.

بر اساس اندازه‌گیریهای مکرر بر روی نمونه استاندارد کوارتز خطای دستگاه برای دامنه دمایی حدود $20^{\circ}C$ در حدود یک درصد برآورده شده است. لازم است این عمل بر روی نمونه‌های استاندارد دیگر از جنس متفاوت (با ضریب رسانش گرمایی متفاوت) نیز انجام شود. این نوع نمونه‌ها باید از خارج تهیه شوند و ما تنها موفق به گرفتن نمونه‌های کوارتز شده‌ایم.

با توجه به ابعاد دستگاه، استفاده از آن تنها در آزمایشگاه محدود است. با کاهش ابعاد سیستم به ویژه طول میله‌ها (مثلاً با اضافه نمودن لایه‌های غیرفلزی) می‌توان آن را برای اندازه‌گیریهای میدانی مناسب نمود. با طراحی خاص، برای بررسی اثرات سایر عوامل مثل دما، فشار، رطوبت و غیره بر روی ضریب رسانش گرمایی، می‌توان قسمت جاگذاری نمونه را تغییر داد، (هورای و شنکلند، ۱۹۸۷).

با استفاده از این دستگاه ضریب رسانش تعدادی از نمونه‌های سنگ از نقاط مختلف ایران اندازه‌گیری شد. نتایج حاصله با نتایج دیگران مثلاً

1992, Thermal State of the North Viking Graben (North Sea) Determined From Oil Exploration Well Data: Geophysics, **57**, **1**, 69-88.

Horai, K., and Shankland, T., 1987, Thermal Conductivity of Rocks and Minerals: Methods of Experimental Physics: AC. Press, **24**, 271-302.

Jessop, A. M., 1990, Thermal Geophysics: Elsevier, 21-56.

Mckenna, T. E., Sharp, J.M., and Lynch, F. L., 1996, Thermal Conductivity of Wilcox and Frio Sandstones in South Texas (Gulf of Mexico Basin): AAPG Bulletin, **80**, 1203-1215.

حسن زاده، ج.، اسماعیلی فرد، ص. و ظریفی، ز.، ۱۳۷۷، داده‌های زمین گرمایی ایران و تغییرهای زمین ساختی آن: نشریه تحقیقاتی فیزیک زمین و فضا، **۲۴**، ۲۷، ۱۰۱-۲۷.

علی اکبری بیدختی، ع.، ۱۳۷۸، مطالعه ضریب هدایت گرمایی سنگها برای تعیین شار گرمایی زمین در ایران: گزارش نهایی طرح تحقیقاتی شماره ۶۵۱/۱/۲۶۵ موسسه ژئوفیزیک، دانشگاه تهران.

نظریان، م.، ۱۳۷۷، طراحی و ساخت یک دستگاه اندازه‌گیری رسانش گرمایی سنگها به روش دو میله و اندازه‌گیری چند نمونه سنگ، پایان نامه کارشناسی ارشد ژئوفیزیک، موسسه ژئوفیزیک، دانشگاه تهران.