

## اندازه‌گیری ضریب قابلیت هدایت حرارتی چند نمونه از آجرهای تهران\*

دکتر جعفر سیروس ضیاء - دکتر لطیف کاشیگر - اکبر علی اکبرزاده

گروه فیزیک دانشکده علوم - دانشگاه تهران

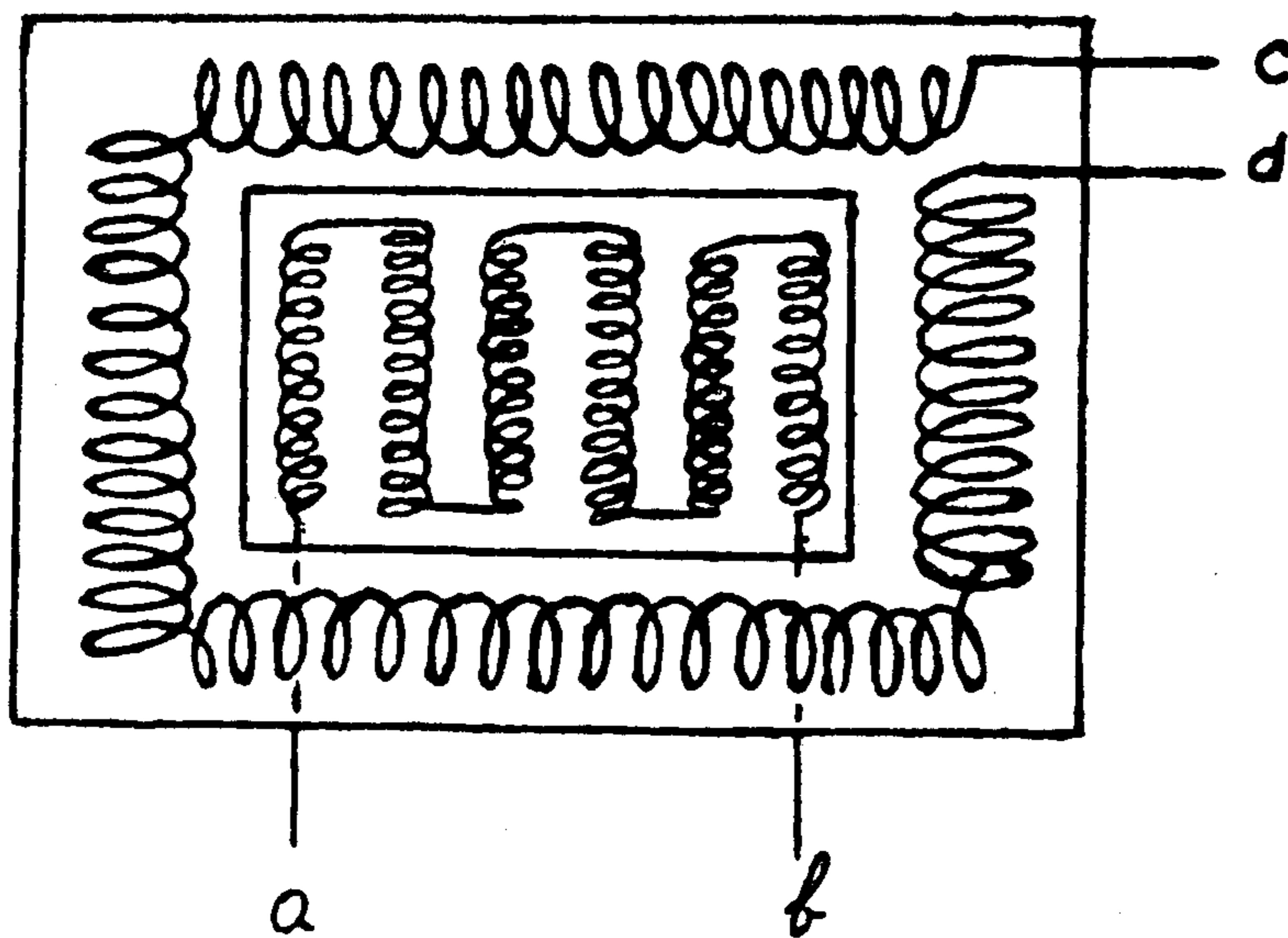
### مقدمه :

به دنبال اندازه‌گیری ضریب قابلیت هدایت حرارتی ایرانیت (۱)، تصمیم به اندازه‌گیری این ضریب درمورد چند نمونه از آجرهای تهران گرفته شد.

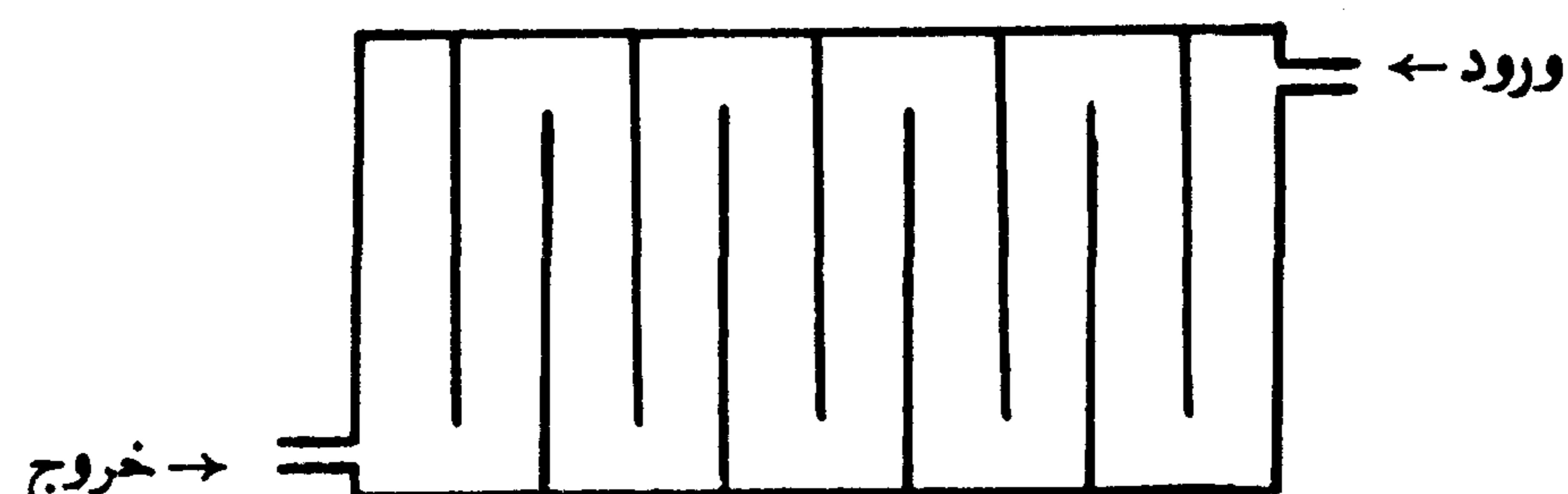
**تکنیک اندازه‌گیری** - اندازه‌گیری در رژیم ثابت و به روش سطح مستوی انجام گردید (۲).  
 دستگاهی که برای اندازه‌گیری به کار رفت توسط مولفان ساخته شد. پنبه‌نسوز را با آب خمیر کرده و مکعب مستطیلی به ضخامت ۲ سانتی متر و ابعاد  $۱۴ \times ۵ \times ۶$  تهیی، و از آن سیم‌های فرونویکل عبور داده شد. در اطراف این مکعب مستطیل که گرماده اصلی را تشکیل میدهد نواری به ضخامت ۲ سانتی متر و عرض ۴ سانتی متر و در سطح تحتانی گرماده اصلی، مکعب مستطیلی به ضخامت ۲ سانتی متر قرارداده شد. باین طریق در اطراف گرماده اصلی حلقه محافظی (Anneau de garde) تشکیل شد که در اینجا آنرا گرماده فرعی می‌نامیم؛ از گرماده فرعی نیز سیم فرونویکل عبور داده شد. در شکل (۱) تصویر افقی گرماده اصلی و فرعی نشان داده شود. در بالای گرماده اصلی آجر و در بالای آجر یک مخزن مسی به ابعاد  $۲ \times ۱۰ \times ۲۰$  سانتی متر قرار دارد شکل (۲). در داخل مخزن به فاصله هر ۲ سانتی متر تیغه هائی نصب شده و دولوله ورود و خروج آب در طرفین مخزن قرار داده شد بطوری که با اتصال یکی از دولوله به شیر آب، آب تمام سطح مخزن را جاروب کرده از لوله دیگر خارج می‌شد. تمام این دستگاه را از خمیر پنبه‌نسوز بضمایمت ۴ تا ۵ سانتی متر پوشانده و آن را مدت سه شبانه روز در روی اجاق برقی قراردادیم تا کاملاً خشک و رسانائی الکتریکی آن عملای صفر شود.

---

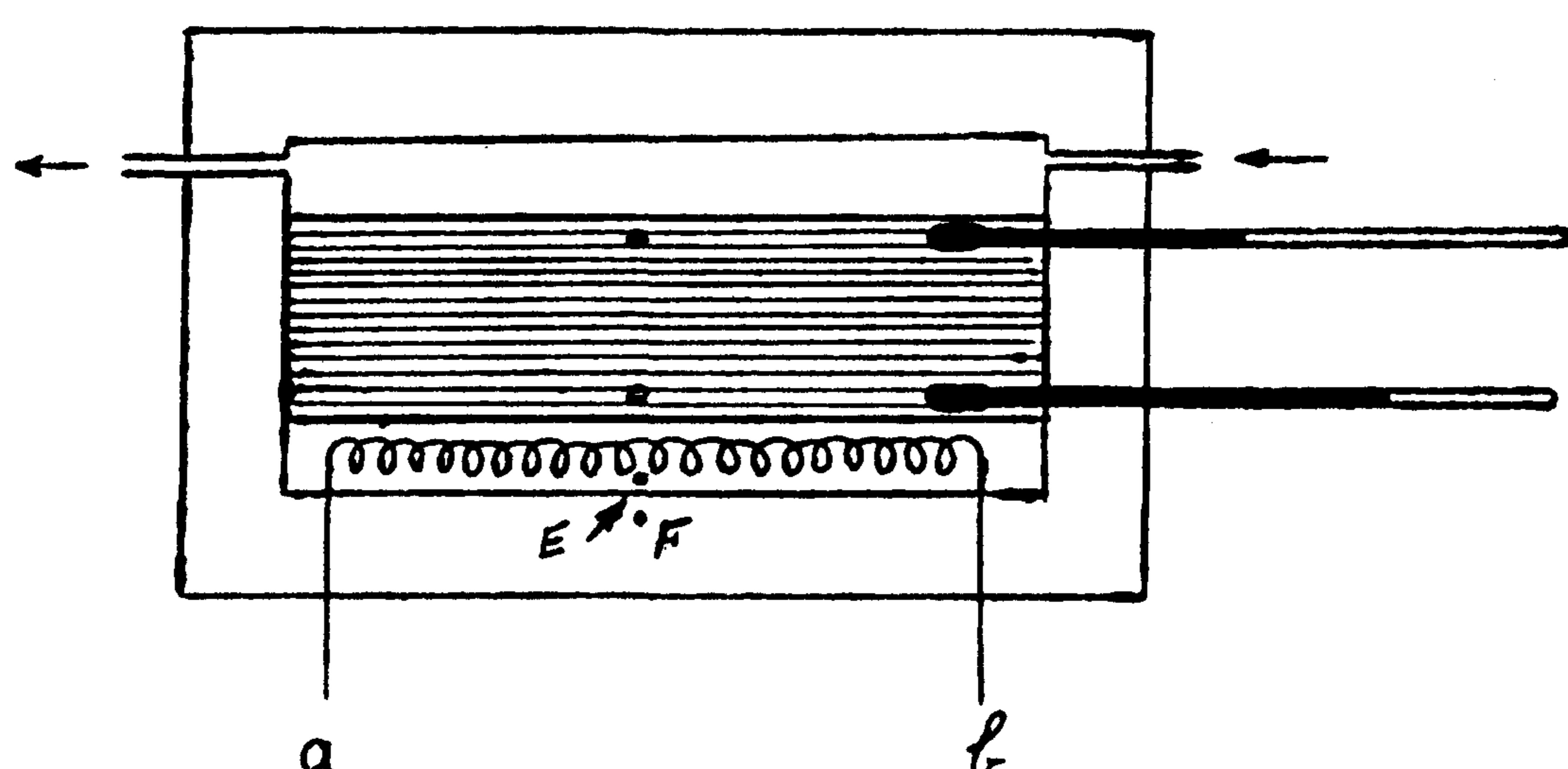
\* اعتبارات سوردنیاز برای اجرای این طرح تحقیقی از محل اعتبار متمرکز برای توسعه تحقیقات علمی دانشگاه تهران پرداخت گردیده است. نویسنده آنان بدین وسیله از کمک مقامات دانشگاه صمیمانه سپاسگزاری می‌نمایند.



شکل (۱)



شکل (۲)



شکل (۳)

لازم به تذکر است که وقتی خمیر کاملاً خشک نشود با اتصال دو سریم گرماده اصلی (نقاط a و b مربوط به شکل (۱) و اتصال دو سریم گرماده فرعی (نقاط c و d) به جریان برق، بین دونقطه غیر مشخص از دستگاه جریان الکتریکی وجود خواهد داشت. در آجر سوراخ هایی به فاصله ۴ تا ۶ سانتی متر و به عمق ۵ سانتی متر برای نصب دما سنج ایجاد شد شکل (۲).

هنگامی که دماسنجهای E و F که دماسنجهای کنترل می‌نامیم اندازه واحدی را نشان میدهد می‌توان رابطه زیر را برای اندازه‌گیری ضریب قابلیت هدابت حرارتی به کاربرد :

$$Q = \frac{\lambda S}{l} (T_1 - T_2)$$

که در آن Q گرمائی است که از مقطع S در واحد زمان عبور می‌کند، l فاصله دو دماسنج A و B (یا C و D) است که دمای T<sub>1</sub> و T<sub>2</sub> را نشان میدهد. با تغییر اختلاف پتانسیل بین دو سریم گرماده اصلی یا گرماده فرعی می‌توان دمای دو دماسنج کنترل را میزان کرد.

مدت آزمایش برای برقراری تعادل حرارتی با شرایط آزمایشگاهی مربوط به وسایلی که به کاررفت بیش از ۱۲ ساعت است و قرائت دماسنج پس از ۴ ساعت انجام گردید. (دماسنج‌هایی که به کاررفت دماسنج‌های جیوه‌ای ۱۰۰ درجه بادقت ۱ ر، و ۳۰۰ درجه بادقت ۵ ر، درجه سلزیوس بوده است).

قبل از آزمایش، انطباق دماسنجهای با هم دیگر مرور آزمایش قرار گرفت و جدا کثراً اشتباه ناشی از عدم انطباق دماسنجهای ۲ درجه بوده که تصحیح دماسنجی در مورد آنها انجام شد.

**بررسی میزان اعتبار روش اندازه‌گیری** - برای بررسی میزان انرژی تلفشده، با یک آجر\* آزمایش نمونه انجام شد و گرمای Q بدرو طریق محاسبه گردید. در آزمایش سطح آجر ۱۹۰ سانتی‌متر مربع و C<sub>1</sub> = ۱۰۰°C و C<sub>2</sub> = ۶۸°C را وفاصله دو دماسنج ۶Cm را ۱ بود.

**الف - گرمای Q** به روش الکتریکی محاسبه گردید. از سیم گرماده اصلی تحت اختلاف پتانسیل ۲۲ ولت شدت جریان ۶۶ ر، آمپر عبور می‌کرد. ضریب λ باین طریق مساوی ۲۹ ر، کالری بزرگ بر ساعت برمتر بر درجه می‌شود.

ب- با بدله جریان آب (Débit) ۴ لیتر بر دقیقه اختلاف دمای آب ورودی و خروجی در مخزن ۰ درجه است و ضریب λ مساوی ۲۷ ر، می‌گردد. با تغییر بدله جریان ضریب λ بین ۲۷ ر، تا ۳۱ ر، کالری بزرگ برمتر بر ساعت بر درجه تغییر می‌کند.

تساوی λ در دو روش الف و ب نشان میدهد که گرمای تلفشده در این آزمایش ناچیز است و میتوان گرمای Q را به روش الکتریکی محاسبه کرد.

### آزمایش‌های انجام شده :

آزمایش زیر مربوط به یک نمونه از آجر توی کارخانه ظفر است:

$$AB = ۱۰۱^{\circ}\text{C} \quad T_B = ۱۰۵^{\circ}\text{C} \quad T_A = ۱۰۰^{\circ}\text{C}$$

$$CD = ۱۳۱^{\circ}\text{C} \quad T_D = ۱۲۰^{\circ}\text{C} \quad T_C = ۱۰۰^{\circ}\text{C}$$

$$V = ۲۰ \text{ آمپر} \quad I = ۷۲ \text{ ولت}$$

\* آجر بکاررفته آجر توی کارخانه ظفر بوده است.

باينطريق ضريب  $\lambda$  برای آجر مساوی ۴ ر. کالری بزرگ برمتر ساعت درجه بدست آمد.  
دراین تجربه با بدنه جريان ۸۵۰ گرم آب بردقيه اختلاف دمای آب ورودی و خروجي ۵ ر. درجه  
بدست می آيد، که با توجه به اشتباه ۲ ر. درجه اشتباه نسبی  $\frac{\Delta T}{T}$  در حدود ۰.۴ درصد است. اين موضوع  
نشان میدهد که استفاده از روش الکتریکی با اشتباه کمتری همراه است.

مقادیر عددی فوق نشان میدهد که گرادیان دما در ارتفاع آجر ثابت مانده است. زیرا

$$\frac{T_C - T_D}{CD} \text{ مساوی } ۰.۲ \text{ درجه برسانتی متر است.} \quad \frac{T_A - T_B}{AB}$$

برای بررسی تأثیر عدم تساوی دمای دو دماسنج کنترل، اختلاف پتانسیل بین دوسریم ab و cd را تغییردادیم تا دماسنج E مساوی ۲۶۰ و دمای دماسنج F مساوی ۲۸۳ درجه باشد. دراینصورت از سیم گرماده اصلی تحت اختلاف پتانسیل  $V = ۲۲$  ولت شدت جريان  $I = ۰.۱۶$  آمپر عبور میکرد. پس از حصول تعادل حرارتی دمای ترمومترها بقرار زیر بود:

$$T_D = ۱۷۱^\circ C \quad T_A = ۱۷۱^\circ C \quad T_B = ۱۶۴^\circ C \quad T_C = ۱۵۲^\circ C$$

دراینجا  $\lambda$  مساوی ۰.۳۲ ر. می‌باشد. با بدنه جريان ۶۱ گرم بردقيه که آب از مخزن عبور داده شد اختلاف دمای آب ورودی و خروجي ۷ درجه گردید و باينطريق ضريب  $\lambda$  مساوی ۱.۴ ر. می‌شود. بطوريکه ملاحظه می‌شود چنانچه دمای دو دماسنج کنترل باهم مساوی نباشد دو مقدار که برای ضريب  $\lambda$  در روش الکتریکی و روش جريان آب، بدست می‌آید تفاوت خواهد داشت. توجيه ضريب کوچکی که در روش الکتریکی در تجربه اخير بدست آمده است مشکل نیست. درحقیقت در تجربه اخير گرماده فرعی علاوه براینکه گرمای تلف شده را جبران می‌کند مقداری گرمائیز بداخل آجر میفرستد که در رابطه:

$$\lambda = \frac{QI}{S(T_1 - T_2)}$$

بعساب نیامده است و درنتیجه برای ضريب  $\lambda$  عدد کوچکتری بدست آمده است. دراینجانیز گرادیان دمادر طرفین آجر تقریباً مساوی است. زیرا نسبت  $\frac{T_A - T_B}{AB}$  مساوی ۰.۲ درجه برسانتی متر و  $\frac{T_C - T_D}{CD}$  مساوی ۰.۴ درجه برسانتی متر است.

در آزمایشهاي که روی بعضی نمونه های آجر در تهران بطريق فوق انجام شد نتایج زیر بدست آمد:

جدول ۱- ضريب  $\lambda$  برای نمونه های آجر تهران برحسب کالری بزرگ برسانتی متر بساعت بردجه

نوع آجر	مقدار متوسط $\lambda$ که بدست آمده است (برحسب کالری بزرگ بردجه سلسن برمتر بساعت)
روی کار سفید ساخت کارخانه ظفر	۰.۳۰
روی کار قرمز کارخانه ظفر	۰.۳۴
توی کار کارخانه ظفر	۰.۳۷
روی کار کارخانه ناهید نو	۰.۲۶
توی کار کارخانه ناهید نو	۰.۲۹

**نتیجه** - ضریب قابلیت هدایت حرارتی آجرهای تهران از نمونه‌ای به نمونه دیگر متغیر است و در دمای حدود ۰ تا ۲۰۰ درجه سلسیوس بین ۲۵ ر. ۳۷ ر. کالری بزرگ بر ساعت بر متر بر درجه تغییر می‌کند. ضریب  $\lambda$  برای آجرهای مختلف در دهه‌های متعارفی در جداول مختلف بین ۲ ر. ۶ ر. ذکرشده است (۴، ۳۶) بدیهی است که لازم است که عوامل مختلف از قبیل جنس خاک مورد استفاده در تهیه آجر، مشخصات فیزیکی از قبیل فشاری که تحت آن آجر تهیه می‌شود، درجه حرارت کوره و سایر شرایط مورد بررسی قرار گیرد تا نتایج حاصله بنحو دقیقتری تفسیر و توجیه شود و برای این امر لازم است که یک سری آزمایش سیستماتیک روی چند نمونه از یک کارخانه و نمونه‌های مشابه از کارخانه‌های مختلف انجام گیرد.

### منابع

- ۱- جعفر سیروس ضیاء - حسین طوفان - اکبر علی اکبرزاده «بررسی ضریب قابلیت هدایت حرارتی ایرانیت» نشریه دانشکده علوم - شماره ۲ جلد سوم تیرماه ۱۳۹۰.
- 2- M. MIKHEYEV. «Fundamentals of heat transfer», 1963, MIR, Moscow.
- 3- R. CASQUET. «Isolation thermique industrielle», 1966, DUNOD, Paris.
- 4- CHARLES, D. SHODGMAN, M.S. «Handbook of Chemistry and Physics», Chemical Rubber Publishing Co. U.S.A.