

# کاربرد معادله هدایت حرارت هذلولوی با توجه به نوع شرایط مرزی

امیر امیدوار، مهدی معرفت

دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده فنی و مهندسی، بخش مهندسی مکانیک

## چکیده

حل معادلات هدایت حرارت هذلولوی اغلب با مشکلات زیادی همراه است. لذا شناخت موارد کاربرد اینگونه معادلات و ضرورت استفاده از آنها بسیار حائز اهمیت است. در واقع با توجه به نوع شرایط مرزی حاکم بر مساله، در برخی موارد می‌توان با تقریب خوبی از معادله هدایت سهموی به جای معادله هدایت هذلولوی استفاده نمود. در این مقاله به بررسی همگرایی جوابهای معادله هدایت حرارت هذلولوی و سهموی با توجه به شرایط مرزی مختلف پرداخته شده است. در حالتی که سطح جسم ناگهان در معرض جابجایی حرارتی قرار می‌گیرد در لحظات اولیه، جوابهای این دو معادله کاملاً متمایز خواهند بود. اما بعد از گذشت مدت زمان طولانی جوابها همگرا خواهند شد. در مواردی که جسم تحت شرط مرزی نوسانی قرار دارد، حتی بعد از گذشت مدت زمان طولانی نیز جوابهای معادله هدایت حرارت هذلولوی و هدایت کلاسیک همگرا نخواهند شد. وقتی سطح جسم با محیط اطراف از طریق تابش تبادل حرارت می‌نماید، اگر اثرات تابش روی سطح خیلی قویتر از هدایت باشد و یا ضریب جذب سطح جسم خیلی بزرگ باشد، دمای سطح جسم با تقریب خوبی از معادله کلاسیک حرارت بدست می‌آید.

واژه‌های کلیدی: هدایت، هذلولوی، حرارت، تابش، نوسانی

## مقدمه

هدایت حرارت نوعی انتقال انرژی است که به واسطه گرادیان دما در یک ماده صورت می‌گیرد و مکانیزم فیزیکی آن را فعالیت تصادفی اتمی یا مولکولی تشکیل می‌دهد. تئوری کلاسیک هدایت حرارتی که اغلب از آن به عنوان قانون هدایت فوری نام می‌برند، شار حرارتی را مستقیماً با گرادیان دما به صورت خطی مرتبط می‌سازد. قانون فوری یک قانون پدیده شناسی است، یعنی از پدیده‌های تجربی و نه از مفاهیم اولیه استخراج می‌گردد. بر مبنای مدل فوری، حرارت در محیط هادی با سرعت بینهایت منتشر می‌شود. علیرغم اینکه مدل هدایت فوری یک فیزیک غیر واقعی را در بر دارد؛ یعنی پخش ناگهانی انرژی حرارتی، اما تقریب بسیار خوبی است برای اکثر کاربردهای مهندسی در زندگی روزمره [۱].

این قانون در مواردی شبیه: انتقال حرارت گذرا در بازه‌های زمانی خیلی کوچک، انتقال گرما در دماهای خیلی پایین نزدیک صفر مطلق مانند کاربردهای کرایجنیک، در فرآیند پروسس مواد به‌کمک لیزر، تابش موجهای الکترومغناطیسی با شدت بالا، انتقال حرارت با نرخ زیاد در محیطهای رقیق و انتقال حرارت در ساختارهایی در ابعاد میکرون نتایج غیر قابل قبولی را ارائه می‌نماید. علت این امر ناسازگاری مدل هدایت فوری با فیزیک واقعی انتشار حرارت می‌باشد [۱]. کاتانو<sup>۱</sup> و ورنوته<sup>۲</sup> در سال ۱۹۵۸ مدلی را ارائه دادند که بر محدود بودن سرعت انتشار حرارت استوار است. ساختار غیر همگن ماده باعث ایجاد یک تأخیر در پاسخ بین شار گرما و گرادیان دما می‌گردد. این تأخیر می‌تواند نمایانگر زمان لازم برای انبارش انرژی برای تبادل حرارت بین اجزا ساختاری ماده باشد. در طی این تأخیر، شار گرمایی به تدریج خود را با آنچه فوریه بیان می‌کند تطبیق می‌دهد [۲]. بنابراین جبهه موج در جایی قرار دارد که پاسخ به تحریک گرمایی<sup>۳</sup> شروع به آرام گرفتن می‌کند. در حالی که فوریه بر این باور است که شار حرارتی به طور خیلی ناگهانی و سریع خود را با تغییرات گرادیان دما منطبق می‌سازد [۲].

## معادله ریاضی حاکم بر هدایت هذلولوی گرما

در مدل فوریه فرض بی‌نهایت بودن سرعت انتشار حرارت در ماده بیانگر این است که بین شار حرارتی و گرادیان دما هیچگونه تأخیر زمانی وجود ندارد. به عبارت دیگر به محض ایجاد گرادیان دما، شار حرارتی نیز خود را با آن هماهنگ می‌کند. مدل هدایت هذلولوی گرما که سرعت انتشار حرارت را محدود فرض می‌کند، این حقیقت را در بر دارد که بین گرادیان دما و شار حرارتی تأخیر وجود دارد. به عبارت دیگر مدت زمانی طول می‌کشد تا حرارت از یک طرف جسم به طرف دیگر آن انتقال یابد. رابطه بین شار حرارتی و گرادیان دما را می‌توان اینگونه نوشت [۲]:

$$q(x, t + \tau) = -k \nabla T(x, t) \quad (1)$$

1 - Cattaneo

2 - Vernotet

3 - Thermal disturbance

که  $\tau$  تحت عنوان زمان آرامش حرارتی نامیده می‌شود.  $\tau$  جزء خواص ترمودینامیکی مواد دسته‌بندی می‌شود. اگر سمت چپ معادله (۱) را بسط داده و از جملات مرتبه بالاتر از یک نسبت به  $\tau$  صرف نظر نماییم، داریم:

$$q(x, t) + \tau \frac{\partial q(x, t)}{\partial t} = -k \nabla T(x, t) \quad (2)$$

از ترکیب معادله (۲) با معادله انرژی یعنی

$$\rho c_p \frac{\partial T(x, t)}{\partial t} = -\nabla q(x, t) \quad (3)$$

به معادله هدایت هذلولوی می‌رسیم [۲]:

$$\tau \frac{\partial^2 T(x, t)}{\partial t^2} + \frac{\partial T(x, t)}{\partial t} = \alpha \nabla^2 T(x, t) \quad (4)$$

علت اینکه به این معادله هدایت هذلولوی گفته می‌شود اینست که در دو طرف این معادله مشتقات مرتبه دوم دما ظاهر شده است. این معادله بیان‌کننده انتشار حرارت با سرعت محدود  $v = \left(\frac{\alpha}{\tau}\right)^{0.5}$  است، که  $\alpha$

ضریب پخش حرارت است. تنها تفاوت معادله (۴) با معادله کلاسیک هدایت حرارتی، جمله  $\tau \frac{\partial^2 T}{\partial t^2}$  است. اگر مقادیر  $\tau$  در ماده‌ای خیلی کوچک باشد به طوریکه بتوان از این ترم صرف نظر کرد، فرمول هدایت غیرفوری‌ای به همان فرم کلاسیک تبدیل می‌شود. اما مقادیر  $\tau$  در مواد مختلف بسیار متفاوت است. برای مواد همگن، مانند مایعات خالص، گازها و جامدهای دی‌الکتریک مقادیر  $\tau$  در محدوده  $10^{-12}$  تا  $10^{-8}$  ثانیه می‌باشد. در مواد غیر همگنی مانند شن و  $NaHCO_3$ ، زمان آرامش حرارتی نزدیک به ۲۰ ثانیه است. زمان آرامش حرارتی در جامدات غیر همگن به میزان زیادی به جزئیات ساختاری آنها وابسته است. مثلاً در شن این مقدار به متوسط قطر دانه‌های شن بستگی دارد [۱].

## ماهیت و شکل جواب معادله هدایت هذلولوی

معادله هدایت حرارت هذلولوی از دیدگاه ریاضی در قالب معادلات دیفرانسیل جزئی هذلولوی دسته‌بندی می‌گردد. این نوع معادلات به فرم کلی زیر هستند [۳]:

$$\frac{\partial^2 W}{\partial t^2} + k \frac{\partial W}{\partial t} = a^2 \frac{\partial^2 W}{\partial x^2} + bW + \Phi(x, t) \quad (6)$$

اگر در این دسته از معادلات:  $\Phi(x, t) = 0$ ،  $b < 0$ ،  $k > 0$  به معادله مشهوری در الکترونیک می‌رسیم که به معادله تلگراف معروف است. در حالت کلی جواب‌های بنیادین این معادله به فرم زیر است.

$$E(x, t) = \frac{1}{2a} H(at - |x|) \exp\left(-\frac{kt}{2}\right) I_0\left(c\sqrt{t^2 - \frac{x^2}{a^2}}\right) : b + \frac{1}{4}k^2 > 0 \quad (7)$$

$$E(x, t) = \frac{1}{2a} H(at - |x|) \exp\left(-\frac{kt}{2}\right) J_0\left(c\sqrt{t^2 - \frac{x^2}{a^2}}\right) : b + \frac{1}{4}k^2 < 0 \quad (8)$$

که  $H(z)$  تابع پله واحد<sup>۴</sup> است،  $J_0(z)$  تابع بسل و  $I_0(z)$  تابع بسل اصلاح شده می باشد [۳]. ظاهر شدن تابع پله در جوابهای بنیادین این معادله نشانی از ایجاد یک شوک یا یک جبهه تند موج در جواب است. بنابراین برای زمانهای کوتاه که هنوز تمام جسم حرارت را احساس نکرده است یک شوک تند در منحنی‌های نمایه دما دیده می‌شود.

## روشهای حل معادله هدایت حرارت هذلولوی

برای حل معادله هدایت حرارت هذلولوی کارهای زیادی هم به صورت تجربی و هم به صورت تحلیلی در این سالها انجام شده است. در سال ۲۰۰۱ میلادی دوهمل<sup>۵</sup> یک تبدیل انتگرالی محدود جدید برای بررسی و حل معادله هدایت غیر فوریه‌ای در مواد نامتجانس ارائه داده است. با توجه به اینکه این نوع هدایت حرارت بیشتر در مواد غیر همگن مطرح است ( $\tau$  در این مواد بزرگ است) و اینکه در بسیاری از موارد خواص نیز ثابت نیستند، لذا حل تحلیلی این معادله بسیار مشکل است. به این دلیل تا کنون بیشتر به روشهای حل عددی این معادله توجه شده است. اما حل عددی نیز خالی از اشکال نیست. بزرگترین مشکلی که در حل عددی این نوع مسایل وجود دارد ناپیوستگی‌های شدید در نمایه دما برای زمانهای کوتاه اولیه است. در این موارد، حل‌های عددی در نزدیکی ناپیوستگی‌ها به شدت دچار نوسان می‌گردند. در سال ۱۹۹۲ یک روش جدید برای حل عددی معادله هدایت حرارت هذلولوی ارائه شد [۴]. حسن این روش اینست که حل بدست آمده در نزدیکی ناپیوستگی‌ها دچار نوسان نمی‌شود. روش کلی حل به این صورت است که در ابتدا از معادله هدایت حرارت غیر فوریه‌ای تبدیل لاپلاس نسبت به زمان گرفته می‌شود. این کار وابستگی زمانی معادله را از بین می‌برد. سپس معادله دیفرانسیل معمولی به دست آمده را از طریق عددی حل می‌نمایند، در پایان باید از جوابهای بدست آمده لاپلاس معکوس گرفت تا نمایه

4 - Heaviside unit step function

5 - Duhamel

اصلی دما به دست آید. برای حل معادله دیفرانسیل بدست آمده از تبدیل لاپلاس، از طرفین معادله در فاصله  $[x_{i-1/2}, x_{i+1/2}]$  انتگرال گیری می شود. در واقع انتگرال گیری در طول حجم کنترل صورت می گیرد. این روش یک دیدگاه حجم محدود<sup>۱</sup> دارد. اما تمام نکته کار در اینجاست که باید نمایه دما را در داخل هر حجم کنترل به فرم Sinh در نظر گرفت. علت این امر این است که معادله دیفرانسیل معمولی بدست آمده از تبدیل لاپلاس در حالت کلی به صورت زیر است:

$$\frac{d^2 \theta}{d \eta^2} - \lambda^2 \theta = 0 \quad ; \quad (\eta_i \leq \eta \leq \eta_{i+1}) \quad (9)$$

که جواب این معادله به فرم Sinh است. با انتگرال گیری از طرفین معادله دیفرانسیل معمولی به دست آمده از تبدیل لاپلاس و استفاده از این شکل نمایه دما در هر حجم کنترل، مساله تبدیل به حل یک دستگاه معادله سه قطری می شود که با روش T.D.M.A حل می گردد. در پایان باید از جوابها لاپلاس معکوس گرفت. البته این بخش کار هم چندان آسان نیست و نیازمند لاپلاس معکوس عددی است. از آنجا که در این روش ابتدا از تبدیل لاپلاس استفاده می گردد و سپس معادله به روش عددی حل می شود به این روش، هیبرید یا روش ترکیبی می گویند. این راهکار تاکنون بهترین روش برای حل عددی معادله هدایت حرارت هذلولوی بوده است. چرا که علاوه بر حذف نوسانات عددی محدودیتی در شرط مرزی مبنی بر خطی یا غیر خطی بودن آن ندارد [۴].

#### هدایت هذلولوی با شرط مرزی جابجایی

آنتاکی<sup>۷</sup> در سال ۱۹۹۶ هدایت حرارت هذلولوی را در یک صفحه نیمه بی نهایت تحت شرایط مرزی جابجایی مورد بررسی قرار داده است [۵]. معادله حاکم و شرایط مرزی به قرار زیر است:

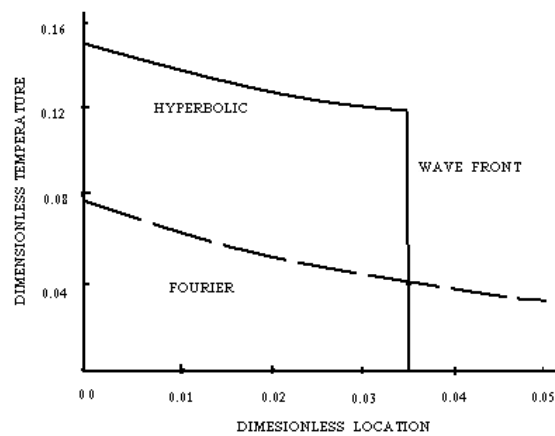
$$\tau \frac{\partial^2 T}{\partial t^2} + \frac{\partial T}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} \quad (10)$$

$$T(x, 0) = T_0 \quad (11)$$

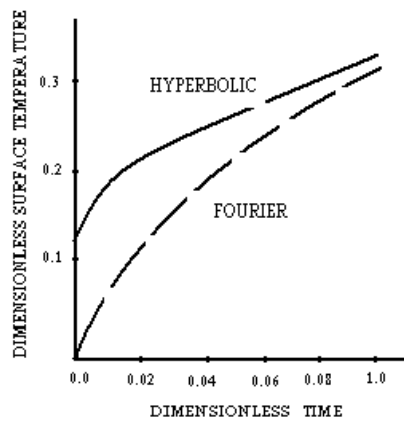
$$\frac{\partial T(x, 0)}{\partial x} = 0 \quad (12)$$

$$T(\infty, t) = T_0 \quad (13)$$

$$q(0, t) = h[T_\infty - T(0, t)] \quad (14)$$



شکل ۱- هدایت هذلولوی و سهموی با شرط مرزی جابه‌جایی حرارتی



شکل ۲- همگرایی جوابهای معادلات هدایت حرارت هذلولوی و سهموی با شرط مرزی جابه‌جایی حرارتی

آنتاکی با استفاده از روش تبدیل لاپلاس و معکوس آن این مسأله را به صورت تحلیلی حل نموده است. نتایج در شکلهای (۱) و (۲) آمده است ( این نمودارها برای فرآورده‌های گوستی رسم شده‌اند). نمودارها حاکی از اینست که اگر یک صفحه ناگهان در معرض جابه‌جایی حرارتی قرار گیرد در لحظات اولیه نمایه دما با آنچه فوریه پیش‌بینی می‌کند کاملاً متفاوت است. اما با گذشت زمان نتایج این دو مدل بر هم منطبق می‌گردند. در لحظات اولیه در مرز صفحه یک پرش دما<sup>۸</sup> دیده می‌شود. در این حالت دماهای پیش‌بینی شده از طریق هدایت هذلولوی بیشتر از چیزی است که فوریه پیش‌بینی می‌کند (درحالت سرمایه‌ش عکس این مطلب صحیح است). از نتایج این مسأله چنین بر می‌آید که در بررسی اثرات حرارت بر بافت بدن انسان باید اثرات هدایت حرارت غیر فوریه‌ای را در نظر گرفت. مخصوصاً در مورد اثرات لیزر و نفوذ آن در بافت بدن و میزان تخریب بافت‌های مجاور این مسأله حائز اهمیت است [۵].

### هدایت هذلولوی با شرط مرزی تابش

اوزیسک<sup>۹</sup> و ویک<sup>۱۰</sup> در سال ۱۹۸۵ به بررسی هدایت حرارت هذلولوی با شرط مرزی تابش پرداخته‌اند [۶]. این دو نفر هدایت هذلولوی را برای یک صفحه نیمه بی‌نهایت  $0 < x < \infty$  که در ابتدا در دمای  $T_0$  قرار دارد مورد بررسی قرار دادند. در این مسأله شار حرارتی  $f(t)$  روی سطح  $x = 0$  اعمال می‌گردد و سطح  $x = 0$  می‌تواند با محیطی با دمای  $T_\infty$  از طریق تابش تبادل حرارت نماید. آنها نتایج بدست آمده از حل عددی معادله هدایت هذلولوی به همراه اثرات تشعشع روی سطح را با نتایج حل عددی معادله سهموی مقایسه نموده‌اند. نتایج کار این دو نفر در شکل (۳) آمده است. که  $\xi = \frac{v^2 t}{2\alpha}$ ،  $v$  سرعت انتشار موج گرمایی در محیط است،  $t$  زمان و  $\alpha$  ضریب پخش گرماست. منظور از  $\alpha_s$  ضریب جذب سطح و  $\sigma$  ضریب استفان بولتزمان است.  $N$  از فرمول زیر به دست می‌آید:

$$N = \frac{k\beta}{n^2 \sigma T_r^3} \quad (15)$$

$$T_r = \frac{\alpha f_r}{kv} \quad (16)$$

$$\beta = \frac{v}{\alpha} \quad (17)$$

$f_r$  شار مرجع روی سطح جسم و  $n$  ضریب انعکاس است. به بیانی دیگر می‌توان گفت که  $N$  نسبت هدایت به تابش است،

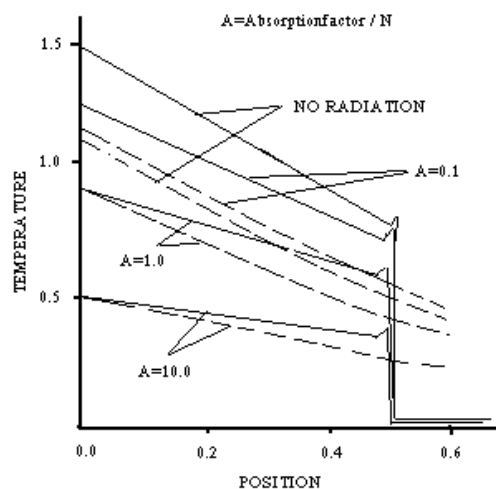
$$N = \frac{q_{conduction}}{q_{radiation}} \quad (18)$$

8 - Temperature Jump

9 - Ozisik

10 - Vick

در شکل شماره (۳) دیده می‌شود که هرچه اثرات تابش نسبت به هدایت قویتر باشد، دمایی را که معادله هذلولوی برای سطح قطعه پیش‌بینی می‌کند با سرعت بیشتری به سمت دمای پیش‌بینی شده توسط فوریه همگرا می‌گردد [۶]. افزایش ضریب جذب سطح جسم نیز همین اثر را اعمال می‌کند. همانطور که دیده می‌شود، در صورت نادیده گرفتن اثرات تابش روی سطح جسم، شیب پروفیل‌های دمایی بدست آمده از هدایت هذلولوی و سهموی خیلی به هم نزدیک است، ولی با افزایش اثرات تشعشع روی سطح و نیز افزایش ضریب جذب سطح شیب منحنی‌ها کاملاً از یکدیگر متفاوت خواهد بود. بنابراین در مواردی که اثرات تابش روی سطح خیلی قوی‌تر از هدایت است و نیز در مواردیکه ضریب جذب سطح جسم خیلی زیاد است، دمای سطح جسم بعد از گذشت زمانهای کوتاه، با تقریب خوبی از همان معادله کلاسیک هدایت حرارتی بدست می‌آید.



شکل ۳- اثرات شرط مرزی تابش بر هدایت هذلولوی





**علائم و نشانه‌ها:**

<p>t: زمان (s)</p> <p>v: سرعت انتشار موج گرمایی (m/s)</p> <p>σ: ثابت استفان بولتزمن</p> <p>α: ضریب پخش حرارتی (m<sup>2</sup>/s)</p> <p>θ: دمای بی بعد</p> <p>ρ: چگالی (kg/m<sup>3</sup>)</p> <p>τ: زمان آرامش حرارتی (s)</p>	<p>Cp: ظرفیت گرمایی ویژه (kj/kg.K)</p> <p>h: ضریب انتقال حرارت جابه‌جایی (W/m<sup>2</sup>K)</p> <p>K: ضریب هدایت حرارتی (W/mK)</p> <p>N: نسبت انتقال حرارت هدایت به جابه‌جایی</p> <p>N: ضریب انعکاس</p> <p>Q: شار حرارتی (W/m<sup>2</sup>)</p> <p>T: دمای مطلق (K)</p>
--	--

**منابع:**

- 1- Jae-Yuh Lin, The nonfourier effect on the fin performance under periodic thermal conditions, Applied mathematical modeling, 22, 629-640, 1998.
- 2- Joao N.N. Quaresma, Emanuel N. Macedo, Ntonio G. Barbosa Da Cruz Hybrid solution in hyperbolic heat conduction, Proceeding of the 2<sup>ed</sup> International Conference on Computational Heat and Mass Transfer federal university of Rio de Janerio Brazil, 22-26, October 2002.
- 3- Andrei D.Polyanin, Handbook of linear partial differential equations for engineering and scientists, Chapman & Hall, 2001.
- 4- Han-Taw Chen, Jae Yuh Lin, Numerical analysis for hyperbolic heat conduction, Int.J.Heat and Mass Transfer, 36, 2891-2898, 1993.
- 5- Paul. J. Antaki, Analysis of hyperbolic heat conduction in a semi infinite slab with surface convection, Int. J. Heat and Mass transfer, 40, 3247-3250, 1997.
- 6- D.E.Glass, M.N Ozisik, Hyperbolic heat conduction with surface radiation, Int .J. Heat and Mass Transfer, 28, 1823-1830, 1985.