ب مار است وره وادي ايمن در پش التش طور كحاموهد دمدار كحاست آن کس است اہل شارت کہ امارت داند . نکته است سی محرم اسرار کماست



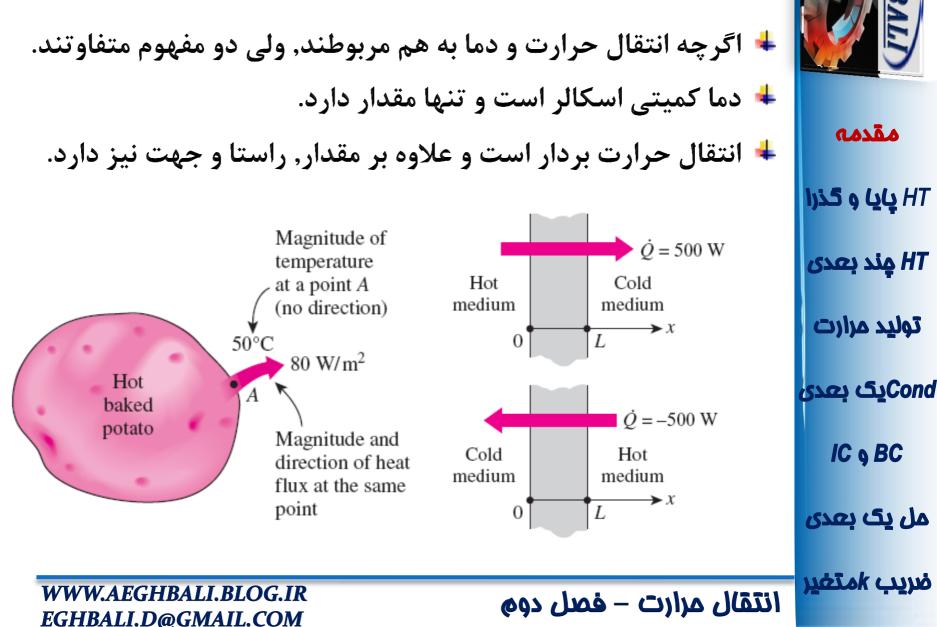


فمل دوم: معادلت انتقال ورارت هدایت Heat Conduction Equations

اکېر اقبالي

WWW.AEGHBALI.BLOG.IR EGHBALI.D@GMAIL.COM 1393

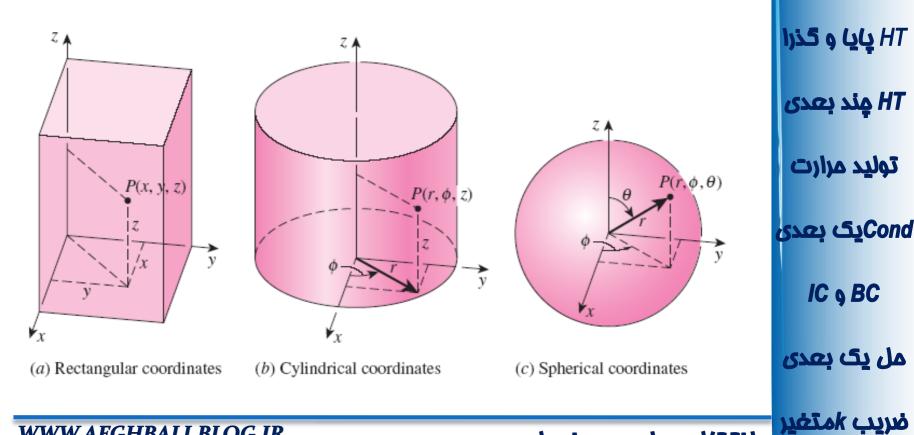
مقدمہ





븆 اختلاف دما محرک انتقال حرارت است.

📥 اختلاف دمای بزرگتر, انتقال حرارت بزرگتری در پی دارد.

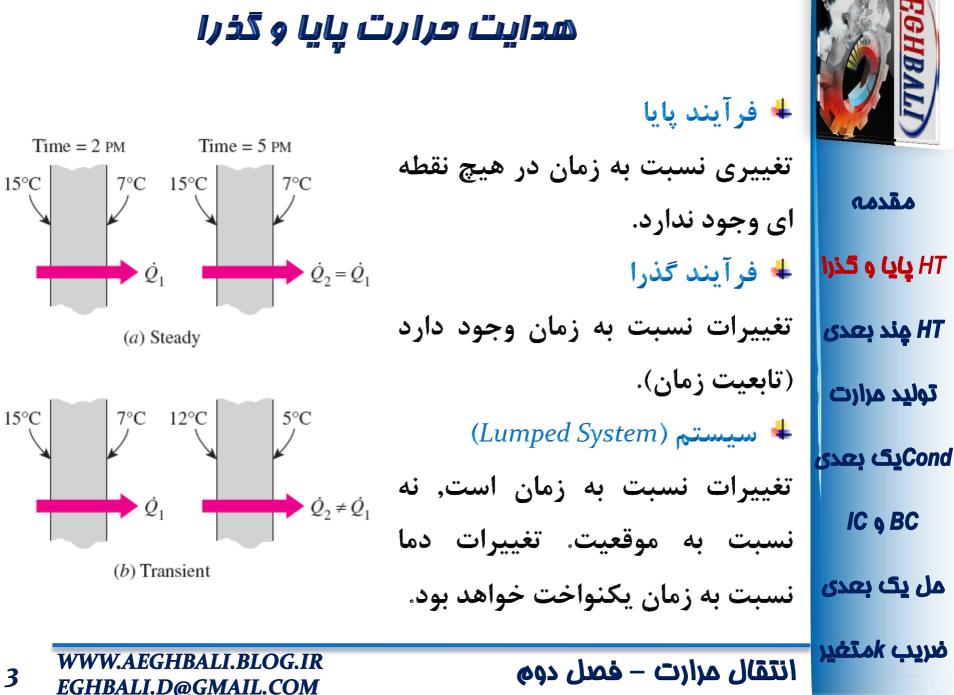


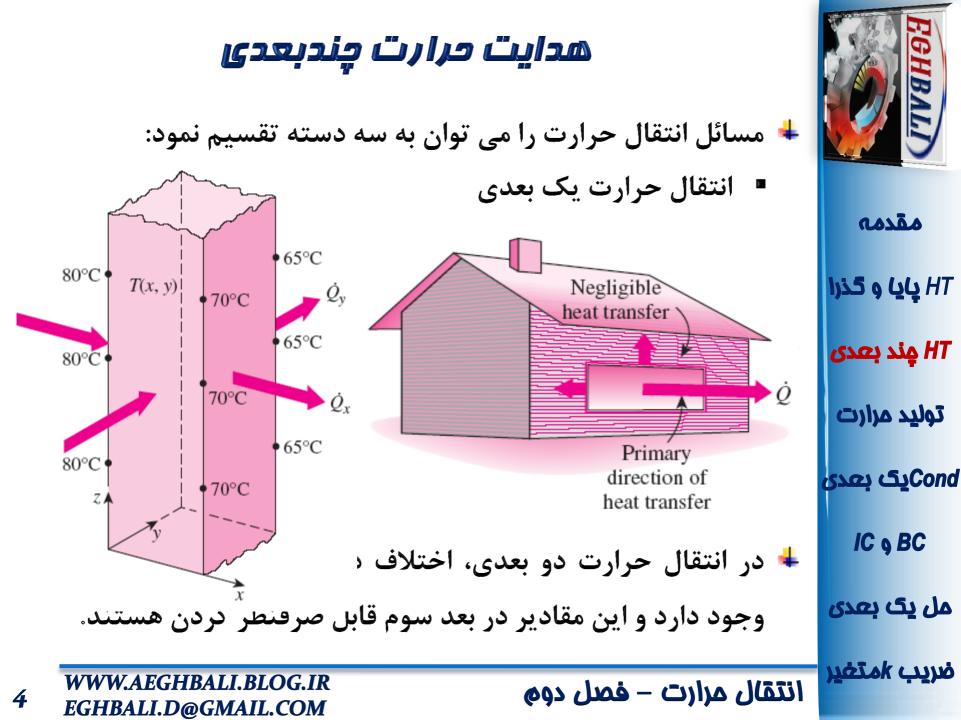
WWW.AEGHBALI.BLOG.IR EGHBALI.D@GMAIL.COM

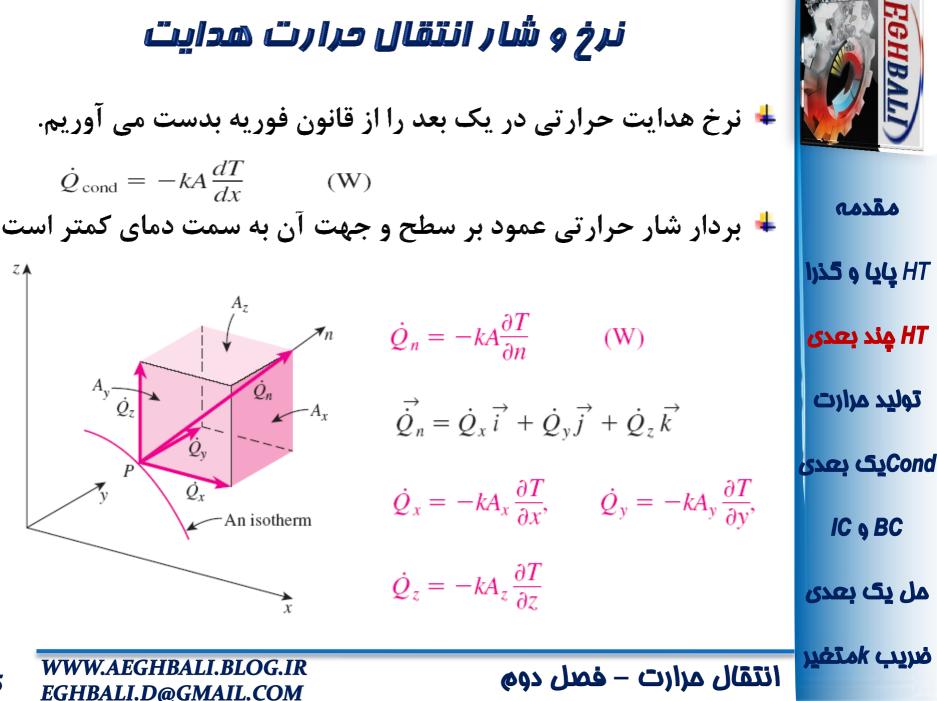
2

انتقال مرارت – فصل دوم

مقدمه





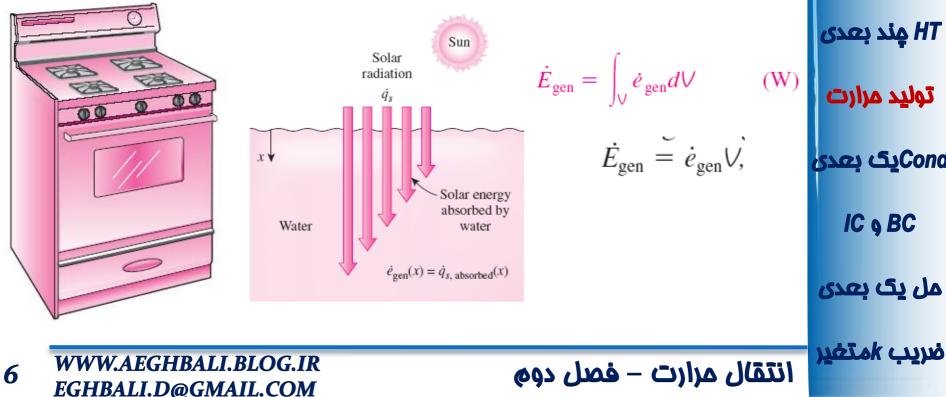




مقدمه HT يايا و گذرا HT مند بعدی توليد مرارت Condيک بعدی IC 9 BC مل یک بعدی

توليد حرارت

توليد حرارت ناشي از برق, هسته اي، سوخت فسيلي و W/m³ or Btu/h·ft³ تولید حرارت پدیده ای حجمی است و واحد آن 🖊 نرخ توليد حرارت مي تواند تابعي از مكان يا زمان باشد.



معادلہ انتقال حرارت هدایت یک بعدی – کارتزین

 $\begin{pmatrix} \text{Rate of heat} \\ \text{conduction} \\ \text{at } x \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \text{Rate of heat} \\ \text{conduction} \\ \text{at } x + \Delta x \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \text{Rate of heat} \\ \text{generation} \\ \text{inside the} \\ \text{element} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \text{Rate of change} \\ \text{of the energy} \\ \text{content of the} \\ \text{element} \end{pmatrix}$

$$\dot{Q}_x - \dot{Q}_{x+\Delta x} + \dot{E}_{\text{gen, element}} = \frac{\Delta E_{\text{element}}}{\Delta t}$$
 (2-6)

$$\begin{split} \Delta E_{\text{element}} &= E_{t+\Delta t} - E_t = mc(T_{t+\Delta t} - T_t) = \rho c A \Delta x (T_{t+\Delta t} - T_t) \\ \dot{E}_{\text{gen, element}} &= \dot{e}_{\text{gen}} V_{\text{element}} = \dot{e}_{\text{gen}} A \Delta x \end{split}$$

Substituting into Eq. 2-6, we get

 $\dot{Q}_{x} - \dot{Q}_{x+\Delta x} + \dot{e}_{gen}A\Delta x = \rho cA\Delta x \frac{T_{t+\Delta t} - T_{t}}{\Delta t}$

Dividing by $A\Delta x$ gives

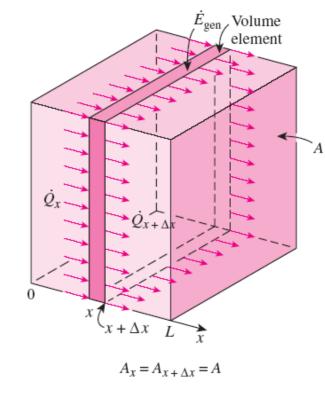
$$-\frac{1}{A}\frac{\dot{Q}_{x+\Delta x}-\dot{Q}_{x}}{\Delta x}+\dot{e}_{\rm gen}=\rho c\,\frac{T_{t+\Delta t}-T_{t}}{\Delta t}$$

Taking the limit as $\Delta x \to 0$ and $\Delta t \to 0$ yields

$$\frac{1}{A}\frac{\partial}{\partial x}\left(kA\frac{\partial T}{\partial x}\right) + \dot{e}_{\rm gen} = \rho c \frac{\partial T}{\partial t}$$

$$\lim_{\Delta x \to 0} \frac{\dot{Q}_{x + \Delta x} - \dot{Q}_{x}}{\Delta x} = \frac{\partial \dot{Q}}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \left(-kA \frac{\partial T}{\partial x} \right)$$

WWW.AEGHBALI.BLOG.IR EGHBALI.D@GMAIL.COM





مقدمه

HT پایا و گذرا HT چند بعدی تولید مرارت Condیک بعدی

IC 9 BC

مل یک بعدی

ضريب kمتغير

معادلہ انتقال حرارت ھدایت یک بعدی – کارتزین

Variable conductivity:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(k \frac{\partial T}{\partial x} \right) + \dot{e}_{\text{gen}} = \rho c \frac{\partial T}{\partial t}$$

 $\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\dot{e}_{\text{gen}}}{k} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$

Constant conductivity:

- (1) Steady-state: $(\partial/\partial t = 0)$
- (2) *Transient, no heat generation:* $(\dot{e}_{gen} = 0)$
- (3) *Steady-state, no heat generation:* $(\partial/\partial t = 0 \text{ and } \dot{e}_{gen} = 0)$

$$\frac{d^2T}{dx^2} + \frac{\dot{e}_{\text{gen}}}{k} = 0$$

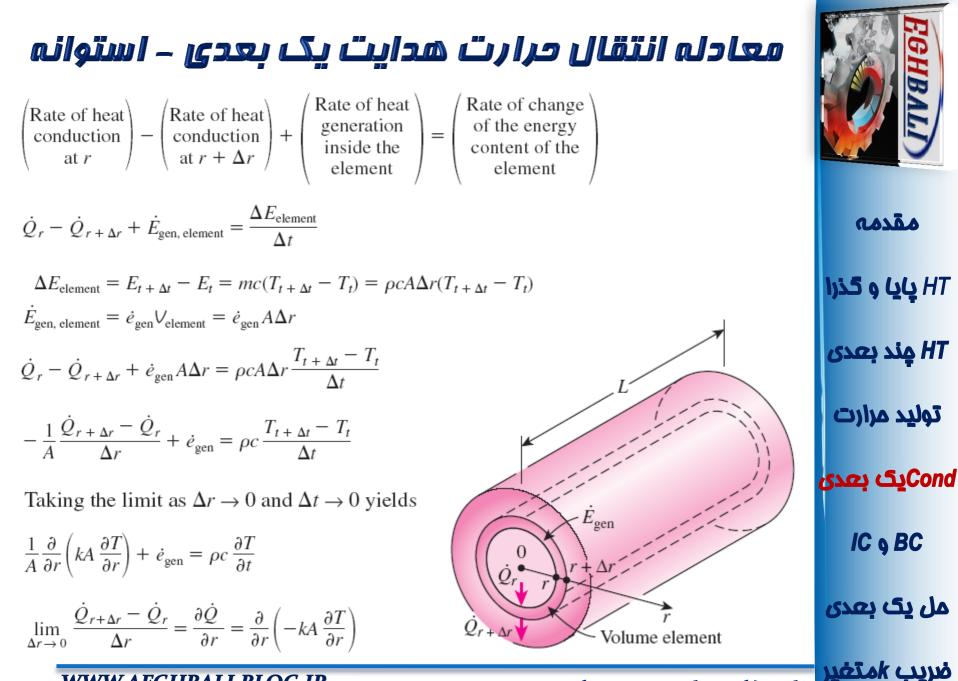
 $\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$

$$\frac{d^2T}{dx^2} = 0$$

FGHBALY

مدمه HT يايا و گذر HT مند بعدی توليد مرارت Condيک بعدی IC 9 BC مل یک بعدی فريب kمتغير

8



WWW.AEGHBALI.BLOG.IR EGHBALI.D@GMAIL.COM

9

معادله انتقال حرارت هدایت یک بعدی – استوانه

Variable conductivity:

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(rk\frac{\partial T}{\partial r}\right) + \dot{e}_{gen} = \rho c \frac{\partial T}{\partial t}$$

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial T}{\partial r}\right) + \frac{\dot{e}_{\text{gen}}}{k} = \frac{1}{\alpha}\frac{\partial T}{\partial t}$$

- (1) *Steady-state:* $(\partial/\partial t = 0)$
- (2) *Transient, no heat generation:* $(\dot{e}_{gen} = 0)$
- (3) *Steady-state, no heat generation:* $(\partial/\partial t = 0 \text{ and } \dot{e}_{gen} = 0)$

$$\frac{1}{r}\frac{d}{dr}\left(r\frac{dT}{dr}\right) + \frac{\dot{e}_{gen}}{k} = 0$$
$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial T}{\partial r}\right) = \frac{1}{\alpha}\frac{\partial T}{\partial t}$$
$$\frac{d}{dr}\left(r\frac{dT}{dr}\right) = 0$$



مدمه HT يايا و گذر HT مند بعدی توليد مرارت Condيک بعدی IC 9 BC مل یک بعدی

فريب kمتغير

معادلہ انتقال حرارت هدایت یک بعدی – کرہ

Variable conductivity:

$$\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2\,k\frac{\partial T}{\partial r}\right) + \dot{e}_{\rm gen} = \rho c\,\frac{\partial T}{\partial t}$$

Constant conductivity:

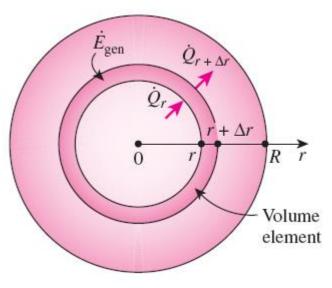
$$\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2\frac{\partial T}{\partial r}\right) + \frac{\dot{e}_{\text{gen}}}{k} = \frac{1}{\alpha}\frac{\partial T}{\partial t}$$

(1) Steady-state: $(\partial/\partial t = 0)$

11

(2) Transient,
no heat generation:
$$(\dot{e}_{gen} = 0)$$

(3) Steady-state,
no heat generation:
$$(\partial/\partial t = 0 \text{ and } \dot{e}_{gen} = 0)$$



$$\frac{1}{r^2}\frac{d}{dr}\left(r^2\frac{dT}{dr}\right) + \frac{\dot{e}_{\text{gen}}}{k} = 0$$

$$\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2\frac{\partial T}{\partial r}\right) = \frac{1}{\alpha}\frac{\partial T}{\partial t}$$

 $\frac{d}{dr}$

$$\left(r^2 \frac{dT}{dr}\right) = 0$$
 or $r \frac{d^2T}{dr^2} + 2 \frac{dT}{dr} = 0$



مقدمه
HT <mark>پايا و گذرا</mark>
HT مِند بعدی
توليد مرارت
Condيک بعدی
IC 9 BC
مل <u>ب</u> ک بعدی

ضريب kمتغير

معادلہ انتقال حرارت ھدایت یک بعدی – کلی

$$\frac{1}{r^n}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^n\,k\,\frac{\partial T}{\partial r}\right) + \dot{e}_{\text{gen}} = \rho c\,\frac{\partial T}{\partial t}$$

n = o for a plane wall n = 1 for a cylinder n = 2 for a sphere



2620 HT يايا و گذر HT مند بعدی توليد مرارت Conoرک بعدی IC 9 BC مل یک بعدی فريب kمتغير

WWW.AEGHBALI.BLOG.IR EGHBALI.D@GMAIL.COM

12

معادلہ کلی انتقال حرارت هدایت – کارتزین

 $\begin{pmatrix} \text{Rate of heat} \\ \text{conduction at} \\ x, y, \text{ and } z \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \text{Rate of heat} \\ \text{conduction} \\ \text{at } x + \Delta x, \\ y + \Delta y, \text{ and } z + \Delta z \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \text{Rate of heat} \\ \text{generation} \\ \text{inside the} \\ \text{element} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \text{Rate of change} \\ \text{of the energy} \\ \text{content of} \\ \text{the element} \end{pmatrix}$

or

(

$$\dot{Q}_x + \dot{Q}_y + \dot{Q}_z - \dot{Q}_{x+\Delta x} - \dot{Q}_{y+\Delta y} - \dot{Q}_{z+\Delta z} + \dot{E}_{\text{gen, element}} = \frac{\Delta E_{\text{element}}}{\Delta t}$$
(2-36)

Noting that the volume of the element is $V_{\text{element}} = \Delta x \Delta y \Delta z$, the change in the energy content of the element and the rate of heat generation within the element can be expressed as

$$\Delta E_{\text{element}} = E_{t+\Delta t} - E_t = mc(T_{t+\Delta t} - T_t) = \rho c \Delta x \Delta y \Delta z (T_{t+\Delta t} - T_t)$$

$$\dot{E}_{\text{gen, element}} = e_{\text{gen}} V_{\text{element}} = e_{\text{gen}} \Delta x \Delta y \Delta z$$

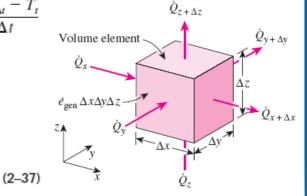
Substituting into Eq. 2-36, we get

 $\dot{Q}_x + \dot{Q}_y + \dot{Q}_z - \dot{Q}_{x+\Delta x} - \dot{Q}_{y+\Delta y} - \dot{Q}_{z+\Delta z} + e_{\text{gen}} \Delta x \Delta y \Delta z = \rho c \Delta x \Delta y \Delta z \frac{T_{t+\Delta t} - T_t}{\Delta t}$

Dividing by $\Delta x \Delta y \Delta z$ gives

$$-\frac{1}{\Delta y \Delta z} \frac{\dot{Q}_{x+\Delta x} - \dot{Q}_x}{\Delta x} - \frac{1}{\Delta x \Delta z} \frac{\dot{Q}_{y+\Delta y} - \dot{Q}_y}{\Delta y} - \frac{1}{\Delta x \Delta y} \frac{\dot{Q}_{z+\Delta z} - \dot{Q}_z}{\Delta z} + \dot{e}_{gen} = \rho c \frac{T_{t+\Delta t} - T_t}{\Delta t}$$

13 WWW.AEGHBALI.BLOG.IR EGHBALI.D@GMAIL.COM



انتقال مرارت – فصل دوم





ضريب kمتغير

معادلہ کلی انتقال حرارت هدایت – کارتزین

$$\frac{\partial}{\partial x}\left(k\frac{\partial T}{\partial x}\right) + \frac{\partial}{\partial y}\left(k\frac{\partial T}{\partial y}\right) + \frac{\partial}{\partial z}\left(k\frac{\partial T}{\partial z}\right) + \dot{e}_{gen} = \rho c \frac{\partial T}{\partial t}$$
(2-38)

- (1) Steady-state:(called the **Poisson equation**)
- (2) *Transient, no heat generation:*(called the **diffusion equation**)
- (3) *Steady-state, no heat generation:* (called the **Laplace equation**)

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} + \frac{\dot{e}_{\text{gen}}}{k} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$$

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} + \frac{\dot{e}_{gen}}{k} =$$

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$$

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = 0$$

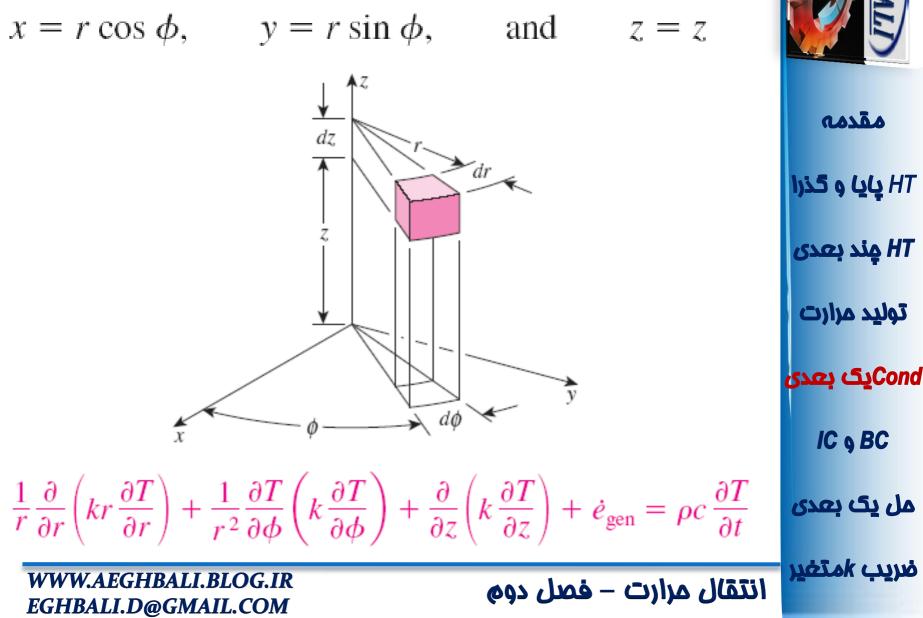
$$(2-39)$$



	مقدمه
	HT پايا و گذرا
	HT مٍند بعدی
	توليد مرارت
c	Cond <mark>یک بعدی</mark>
	IC 9 BC
	مل <u>د</u> ک بعدی

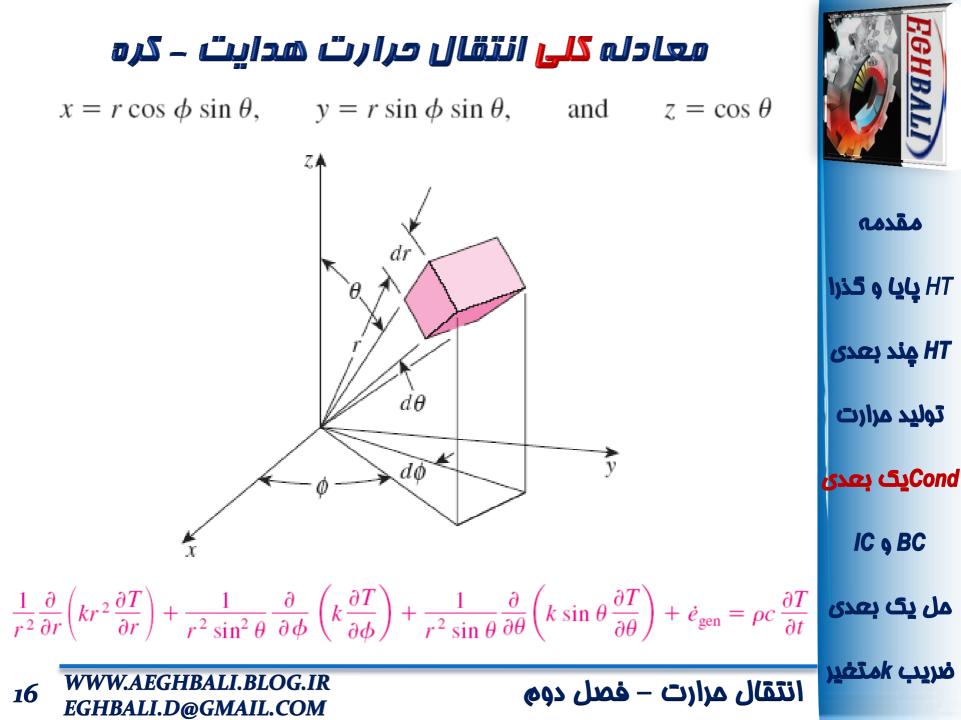
0

معادلہ کلے انتقال حرارت هدایت – استوانہ



مقدمه

IC 9 BC

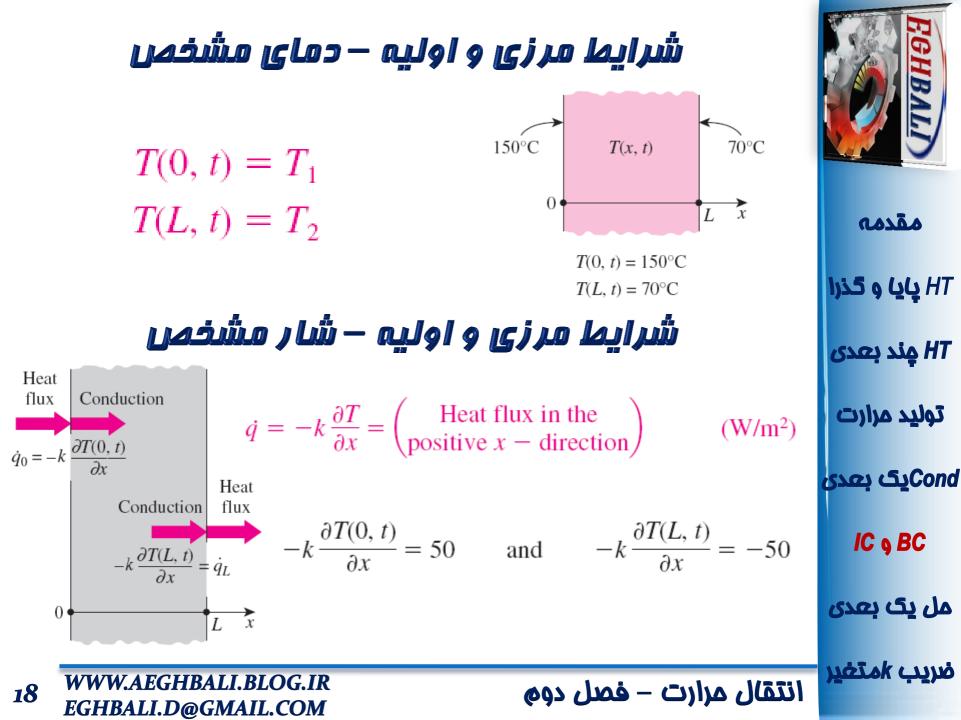


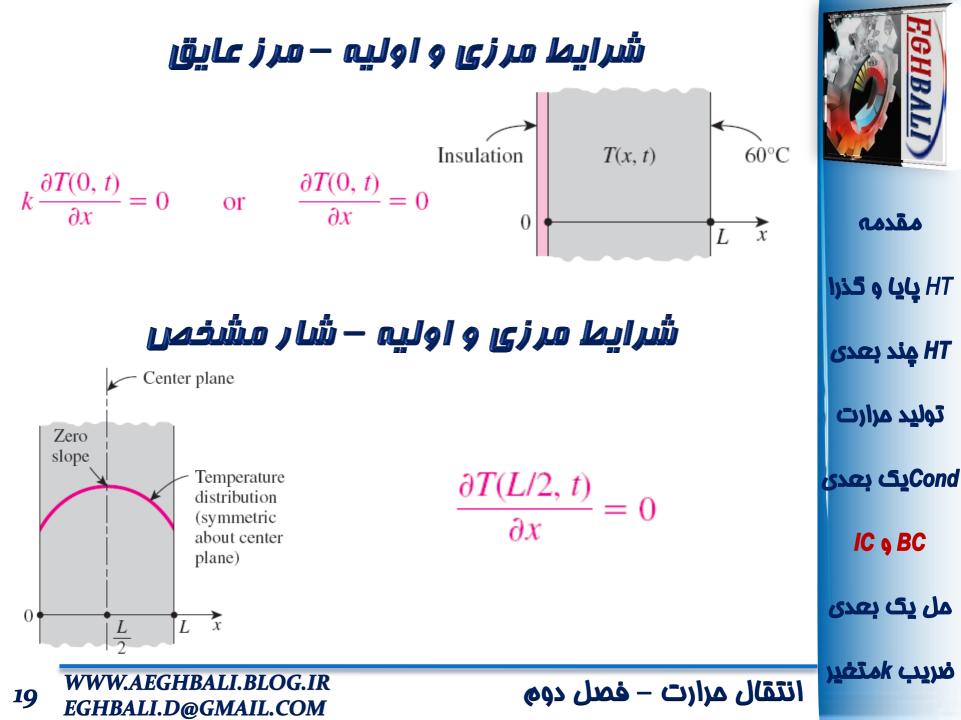
شرايط مرزى و اوليه

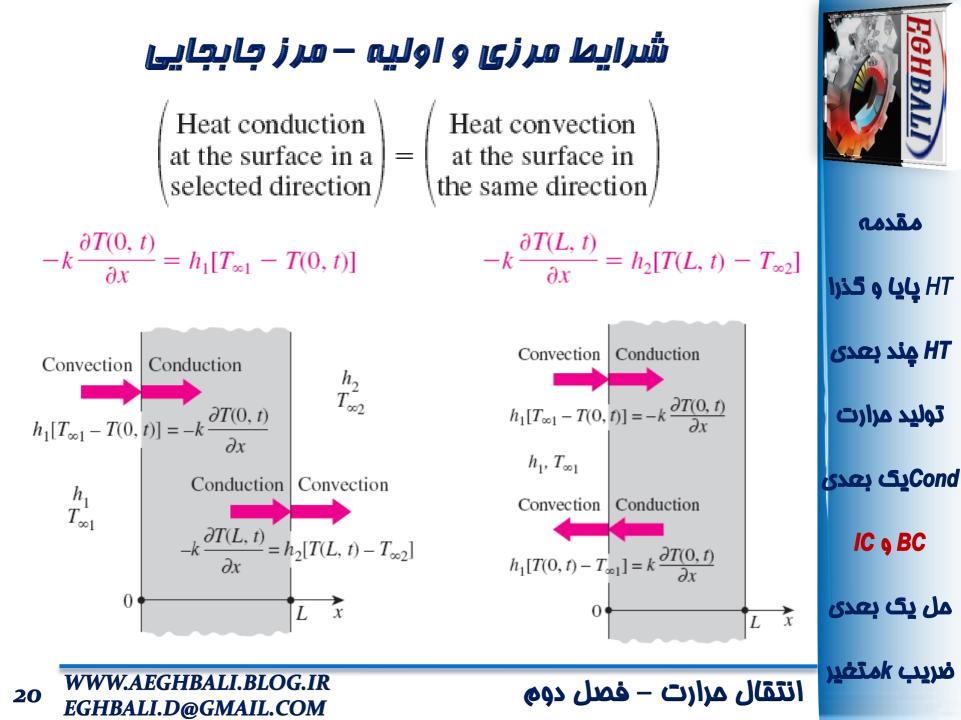
Specified Temperature Boundary Condition Specified Heat Flux Boundary Condition Convection Boundary Condition **4** Radiation Boundary Condition Interface Boundary Conditions **4** Generalized Boundary Conditions

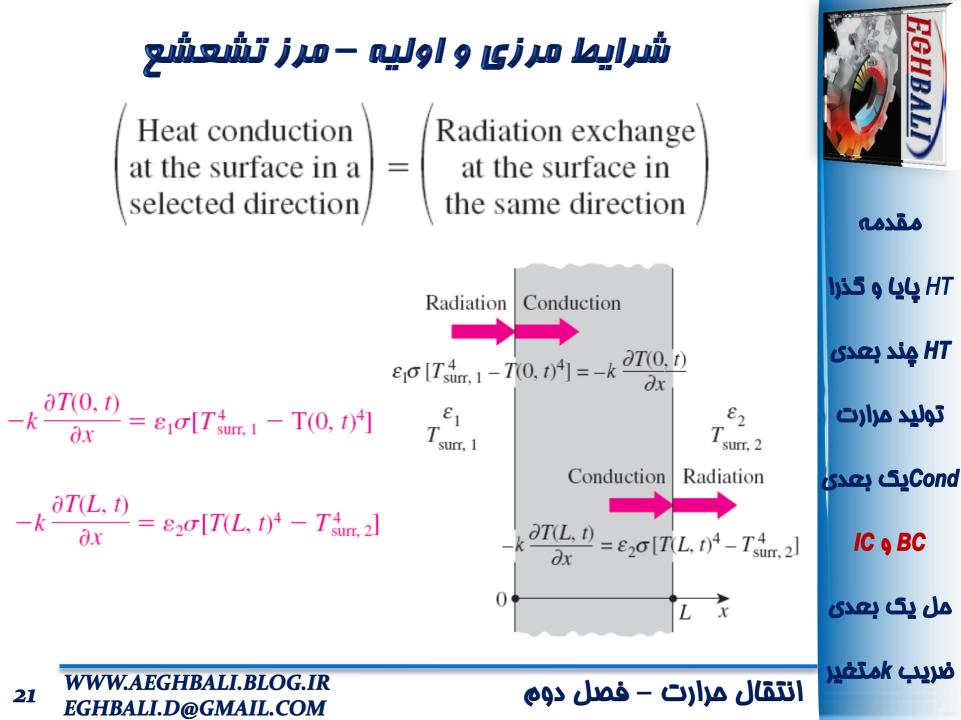


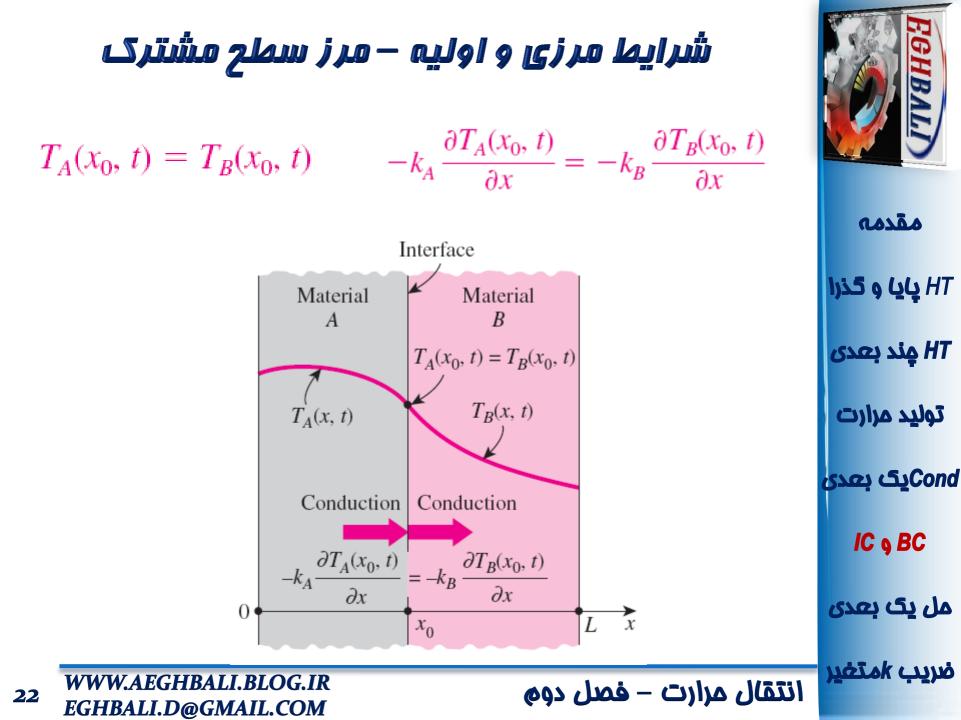
مقدمه HT يايا و گذر HT مند بعدی توليد مرارت Condیک بعدی IC 9 BC مل یک بعدی فريب kمتغير



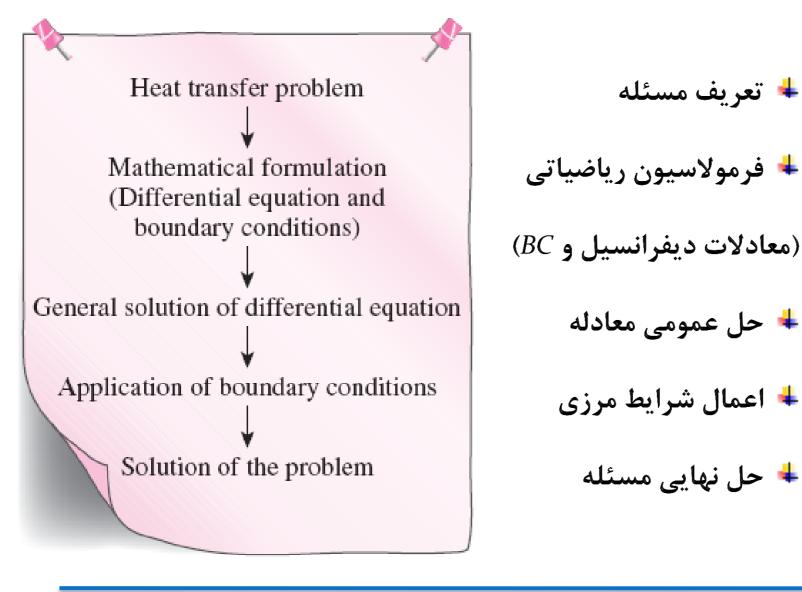








حل مسئلہ انتقال حرارت هدایت یک بعدی



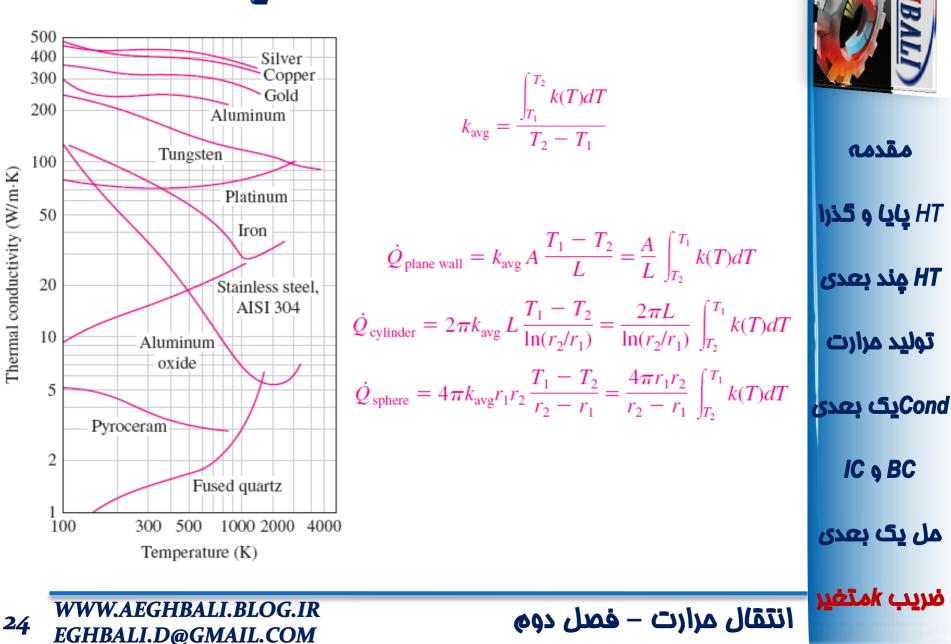
مقدمه HT يايا و گذرا HT مند بعدى توليد مرارت Condيک بعدی IC 9 BC مل یک بعدی

ضریب kمتغیر

انتقال مرارت – فصل دوم

🖊 تعريف مسئله

ضریب k متغیر – تابع دما



فریب k متغیر – تابع دما

$$k(T) = k_0(1 + \beta T)$$

$$k(T) = k_0(1 + \beta T)$$

$$k_{0}(T) = k_0(1 + \beta T)$$

هر که اطمینان داشته باشد

آنمِه غداوند برايش مقدّر كرده

از او فوت نمی شود

دلش آرام می گیرد

امير مؤمنان، امام على عليه السلام