

# Φαινόμενα Μεταφοράς Μάζας – Θερμότητας

10<sup>η</sup> Διάλεξη

Εκτεινόμενες επιφάνειες  
Πτερύγια ψύξης

Εμμανουήλ Σουλιώτης

Τμήμα Μηχανικών Περιβάλλοντος  
Πανεπιστήμιο Δυτικής Μακεδονίας  
Ακαδημαϊκό Έτος 2018-2019

# Μαθησιακοί στόχοι

- Εξοικείωση με την έννοια των εκτεινόμενων επιφανειών – πτερυγίων ψύξης, των μορφών πτερυγίων και των μηχανισμών μεταφοράς θερμότητας (§5.1)
- Κατάστρωση ισοζυγίου ενέργειας σε πτερύγιο ψύξης (§5.2)
- Εύρεση κατανομής θερμοκρασίας σε πτερύγια σταθερής εγκάρσιας διατομής και για διάφορες οριακές συνθήκες (§5.3)

# Χρησιμότητα πτερυγίων ψύξης

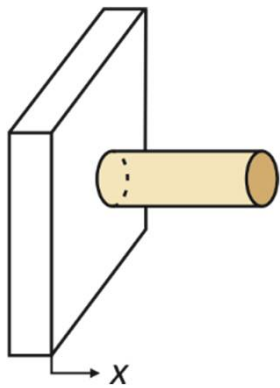
- Ρυθμός μεταφοράς θερμότητας με συναγωγή (ρυθμός ψύξης) από μια θερμή επιφάνεια ( $T_s$ ) σε ρευστό ( $T_\infty$ ):

$$\dot{q} = h A (T_s - T_\infty) \quad \text{νόμος ψύξης του } \textit{Newton}$$

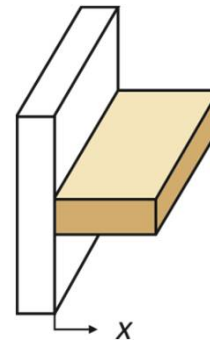
- Τρόποι αύξησης του ρυθμού ψύξης:
  1. Αύξηση ( $T_s - T_\infty$ )  $\rightarrow$  Τοποθέτηση σε ψυχρότερο χώρο (όχι πάντα εφικτό)
  2. Αύξηση  $h$   $\rightarrow$  Εγκατάσταση αντλίας ή ανεμιστήρα (δύσκολη και οικονομικά ακριβή λύση)
  3. Αύξηση  $A$   $\rightarrow$  Προσαρμογή ενός πτερυγίου ψύξης στην επιφάνεια
- **Πτερύγια ψύξης** είναι διατάξεις που χρησιμοποιούνται για την αύξηση του ρυθμού μεταφοράς θερμότητας από μια επιφάνεια, αυξάνοντας το εμβαδό της επιφάνειας.

# Μορφές απλών πτερυγίων

## Σταθερής διατομής

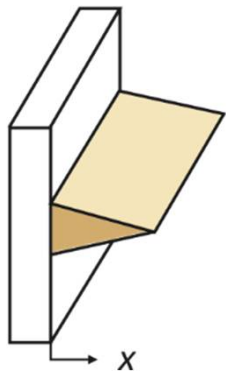


Επίπεδο κυλινδρικό  
(ράβδος)

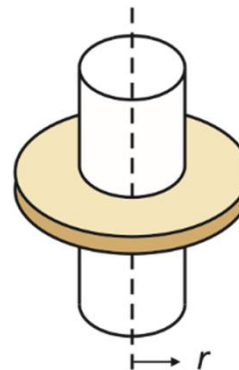


Επίπεδο ορθογωνικό  
(έλασμα)

## Μεταβλητής διατομής



Επίπεδο τριγωνικό



Δακτυλιοειδές

# Εμπορικά πτερύγια

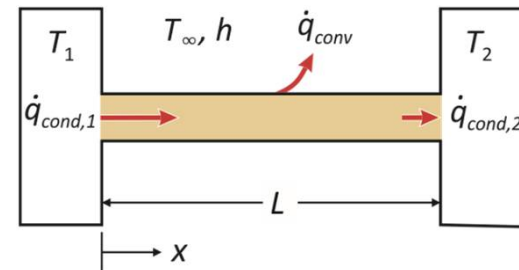
Συστοιχίες (απλών) πτερυγίων



# Μηχανισμοί μεταφοράς

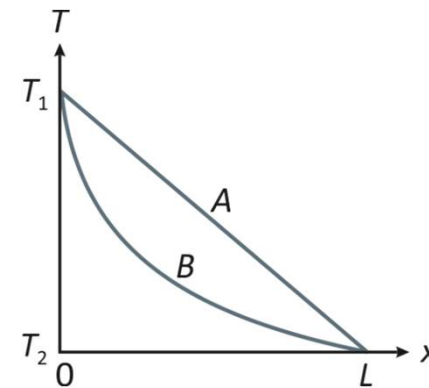
- Μηχανισμοί μεταφοράς
  - Αγωγή** θερμότητας κατά μήκος της ράβδου
  - Συναγωγή** θερμότητας στο περιβάλλον από την εξωτερική επιφάνεια

*Η διεύθυνση της συναγωγής είναι κάθετη στην κύρια διεύθυνση της αγωγής*



*ΕΚΤΕΙΝΟΜΕΝΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑ*

- Κατανομή θερμοκρασίας
  - A. Αδιαβατική εξωτερική επιφάνεια → Μηδενική συναγωγή → Σταθερός ρυθμός με αγωγή → Γραμμική κατανομή
  - B. Μη-μηδενική συναγωγή → Μειούμενος ρυθμός με αγωγή → Μειούμενη κλίση → Μη-γραμμική κατανομή



# Ισοζύγιο ενέργειας

- Η βάση του πτερυγίου βρίσκεται σε επαφή με θερμό τοίχωμα θερμοκρασίας  $T_b$  (base)
- Περιβάλλον ρευστό θερμοκρασίας ( $T_\infty$ ) και συντελεστή συναγωγής  $h$

Ισοζύγιο ενέργειας σε στοιχειώδες τμήμα

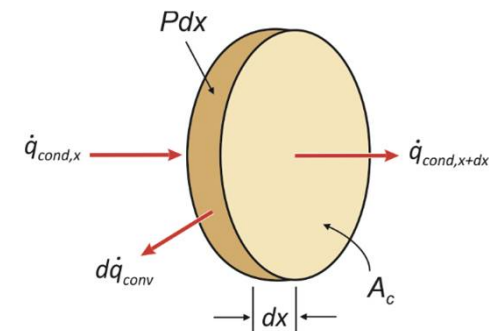
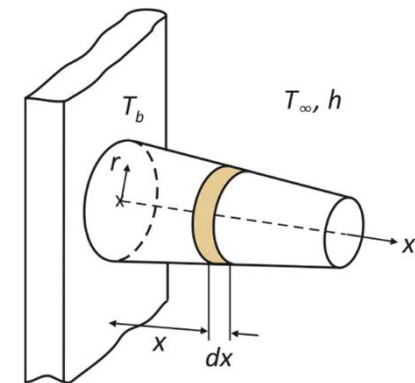
Εισροή ενέργειας = Εκροή ενέργειας

$$\dot{q}_{cond,x} = \dot{q}_{cond,x+dx} + d\dot{q}_{conv}$$

$$\dot{q}_{cond} = -kA_c \frac{dT}{dx} \quad \text{Νόμος Fourier}$$

$$d\dot{q}_{conv} = h(Pdx)(T - T_\infty) \quad \text{Νόμος ψύξης Newton}$$

$$\dot{q}_{cond,x+dx} = \dot{q}_{cond,x} + \left. \frac{d\dot{q}_{cond}}{dx} \right|_x dx$$



- $A_c$  Εμβαδό εγκάρσιας διατομής  
 $P$  Περίμετρος  
 $P dx$  Εμβαδό επιφάνειας συναγωγής

# Εξίσωση πτερυγίου

## Γενική μορφή

$$\frac{d}{dx} \left( kA_c \frac{dT}{dx} \right) = hP(T - T_\infty)$$

Στη γενική περίπτωση  
η  $A_c$  και η  $P$  μεταβάλλονται με το  $x$

## Μορφή για πτερόγιο σταθερής εγκάρσιας διατομής

$$kA_c \frac{d^2T}{dx^2} = hP(T - T_\infty) \quad \text{ή} \quad \frac{d^2(T - T_\infty)}{dx^2} = \frac{hP}{kA_c}(T - T_\infty) \quad \text{ή}$$

$$\frac{d^2\vartheta}{dx^2} = m^2\vartheta$$

$$m^2 = \frac{hP}{kA_c} \quad m - \text{σταθερά πτερυγίου}$$

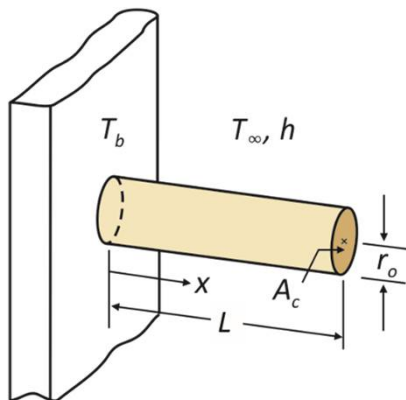
$$\vartheta = T - T_\infty \quad \vartheta - \text{διαφορά θερμοκρασίας}$$



# Σταθερά πτερυγίου

$$m = \sqrt{\frac{hP}{kA_c}}$$

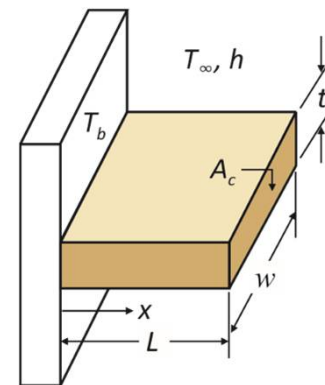
- Κυλινδρικό πτερύγιο



$$A_c = \pi r_o^2$$
$$P = 2\pi r_o$$

$$m_{cyl} = \sqrt{\frac{2h}{kr_o}}$$

- Ορθογωνικό πτερύγιο



$$A_c = wt$$
$$P = 2(w + t) \approx 2w$$

$$m_{rect} = \sqrt{\frac{2h}{kt}}$$

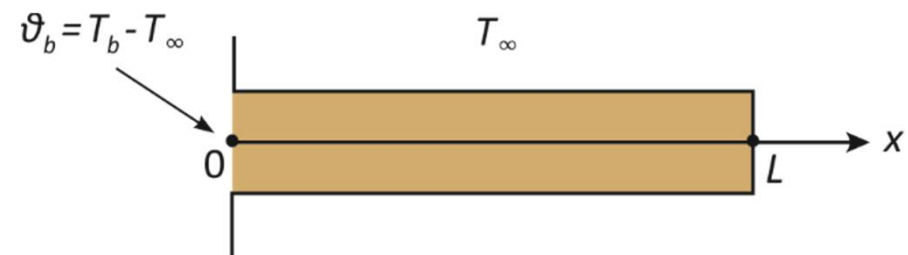
# Ολοκλήρωση εξίσωσης πτερυγίου

- Γραμμική ομογενής, δεύτερης τάξης ΔΕ. Λύση:

$$\vartheta(x) = c_1 e^{-mx} + c_2 e^{mx}$$

## Οριακές συνθήκες

- $x = 0, \vartheta = \vartheta_b = T_b - T_\infty$
- $x = L$ 
  1. Πτερύγιο απείρου μήκους
  2. Πτερύγιο αδιαβατικού άκρου
  3. Μεταφορά με συναγωγή από το άκρο
  4. Δεδομένη θερμοκρασία στο άκρο



# Κατανομή θερμοκρασίας

Συνθήκες στο άκρο	Κατανομή θερμοκρασίας
Άπειρο μήκος $L \rightarrow \infty, \vartheta(L) = 0$	$\vartheta(x) = \vartheta_b e^{-mx}$
Αδιαβατικό άκρο $\left. \frac{d\vartheta}{dx} \right _{x=L} = 0$	$\vartheta(x) = \vartheta_b \frac{\cosh[m(L-x)]}{\cosh(mL)}$
Συναγωγή $-k \left. \frac{d\vartheta}{dx} \right _{x=L} = h\vartheta_L$	$\vartheta(x) = \vartheta_b \frac{\cosh[m(L-x)] + \frac{h}{km} \sinh[m(L-x)]}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)}$
Δεδομένη θερμοκρασία $\vartheta(L) = \vartheta_L$	$\vartheta(x) = \frac{\vartheta_L \sinh(mx) + \vartheta_b \sinh[m(L-x)]}{\sinh(mL)}$

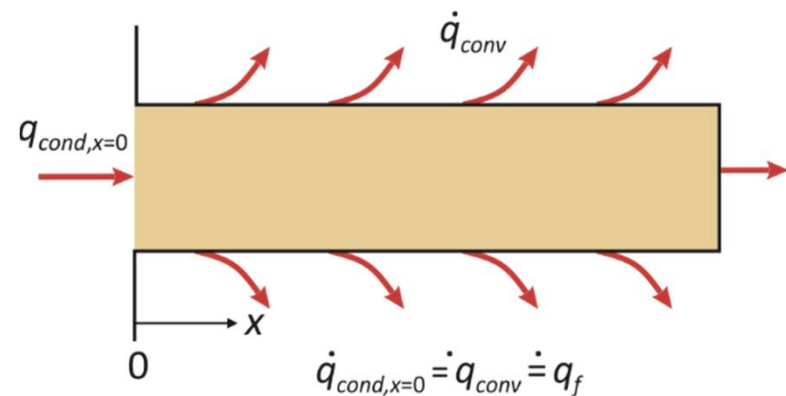
# Υπολογισμός ρυθμού μεταφοράς θερμότητας

- 1<sup>ος</sup> Τρόπος – Ρυθμός απαγωγής θερμότητας από την επιφάνεια συναγωγής του πτερυγίου ( $A_f$ )

$$\dot{q}_f = \dot{q}_{conv} = \int_{A_f} h(T - T_\infty) dA_f$$

- 2<sup>ος</sup> Τρόπος – Ρυθμός εισροής θερμότητας με αγωγή στη βάση του πτερυγίου

$$\dot{q}_f = \dot{q}_{cond, x=0} = -kA_c \left. \frac{dT}{dx} \right|_{x=0}$$



# Ρυθμός μεταφοράς θερμότητας

Συνθήκες στο άκρο	Κατανομή θερμοκρασίας
Άπειρο μήκος	$\dot{q}_f = M$ $M = \sqrt{hPkA_c} \vartheta_b$
Αδιαβατικό άκρο	$\dot{q}_f = M \tanh(mL)$
Συναγωγή	$\dot{q}_f = M \frac{\sinh(mL) + \frac{h}{km} \cosh(mL)}{\cosh(mL) + \frac{h}{km} \sinh(mL)}$
Δεδομένη θερμοκρασία	$\dot{q}_f = M \frac{\cosh(mL) - \frac{\vartheta_L}{\vartheta_b}}{\sinh(mL)}$

# Παράδειγμα 1

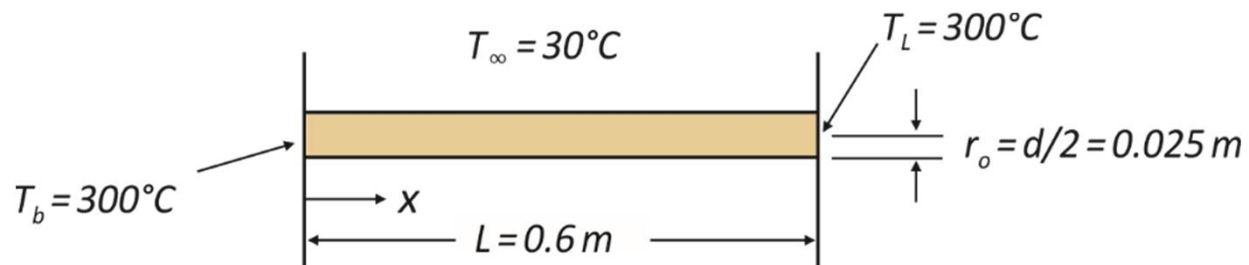
## Μεταφορά θερμότητας σε πτερύγιο σταθερής διατομής

Κυλινδρική ράβδος με διάμετρο  $D = 5 \text{ cm}$  και μήκος  $L = 60 \text{ cm}$  στηρίζεται σε δύο πλάκες χαλκού θερμοκρασίας  $T_b = 300^\circ\text{C}$  και περιβάλλεται από αέρα θερμοκρασίας  $T_\infty = 30^\circ\text{C}$ .

Ο συντελεστής μεταφοράς θερμότητας από την επιφάνεια της ράβδου στο περιβάλλον είναι  $h = 5 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$  και ο συντελεστής θερμικής αγωγιμότητας της ράβδου είναι  $k = 160 \text{ W/m}\cdot\text{K}$ .

Ζητούνται:

- (α) Η κατανομή της θερμοκρασίας κατά μήκος της ράβδου
- (β) Η ελάχιστη θερμοκρασία της ράβδου
- (γ) Ο ρυθμός μεταφοράς θερμότητας μέσω της ράβδου προς το περιβάλλον



# Παράδειγμα 1 – Λύση 1/2

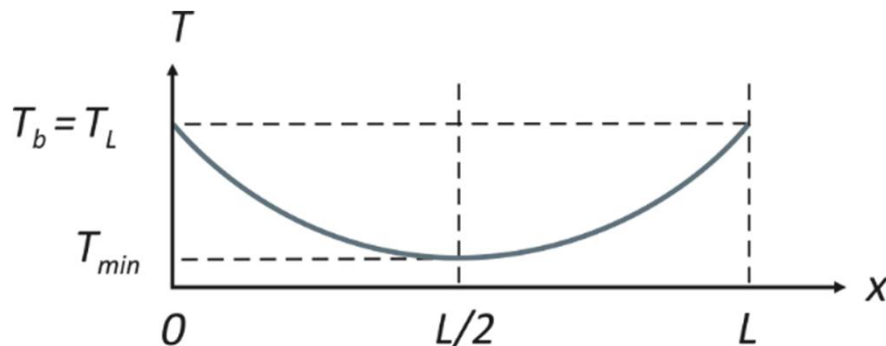
## Κατανομή θερμοκρασίας

- Συμμετρική κατανομή θερμοκρασίας
- Εξετάζεται το μισό τμήμα (από  $x=0$  έως  $x=L/2$ )
- Στη θέση  $x=L/2$  δεν υπάρχει αγωγή (η καμπύλη της θερμοκρασίας παρουσιάζει ελάχιστο) και επομένως ισχύει η οριακή συνθήκη αδιάθετου άκρου

$$T(x) = T_{\infty} + \vartheta_b \frac{\cosh[m(L/2 - x)]}{\cosh(mL/2)}$$

$$\vartheta_b = T_b - T_{\infty} = 300 - 30 = 270^{\circ}\text{C}$$

$$m = \sqrt{\frac{2h}{kr_o}} = \sqrt{\frac{2 \times 5}{160 \times 0.025}} = 1.581 \text{m}^{-1}$$



# Παράδειγμα 1 – Λύση 2/2

Ελάχιστη θερμοκρασία ράβδου

Η θερμοκρασία γίνεται ελάχιστη στο κέντρο της ράβδου ( $x = L/2$ ):

$$T_{min} = T(L/2) = 30 + 270 \times \frac{\cosh(0)}{\cosh(1.581 \times 0.3)} = 272.2^\circ\text{C}$$

Ρυθμός μεταφοράς θερμότητας

$$\dot{q}_f = M \tanh(mL/2) = \sqrt{hPkA_c} \vartheta_b \tanh(mL/2)$$

όπου  $P = 2\pi r_o = 0.157\text{m}$  και  $A_c = \pi r_o^2 = 1.963 \cdot 10^{-3}\text{m}^2$

Άρα  $\dot{q}_f = \sqrt{5 \times 0.157 \times 160 \times 1.963 \cdot 10^{-3}} \times 270 \times \tanh(1.581 \times 0.3) = 59.24\text{ W}$

Συνολικά, από όλη τη ράβδο μήκους  $L$ , απομακρύνεται θερμότητα με ρυθμό::

$$2\dot{q}_f = 118.48\text{ W}$$