

# Note su esperienza con i fluidi

## Fluido Ideale:

Assenza di qualunque forza Dissipativa

Le forze sono solo Perpendicolari alle pareti

## Fluido Reale:

Per es. Fluido Newtoniano  
Compare la viscosita' " $\eta$ "

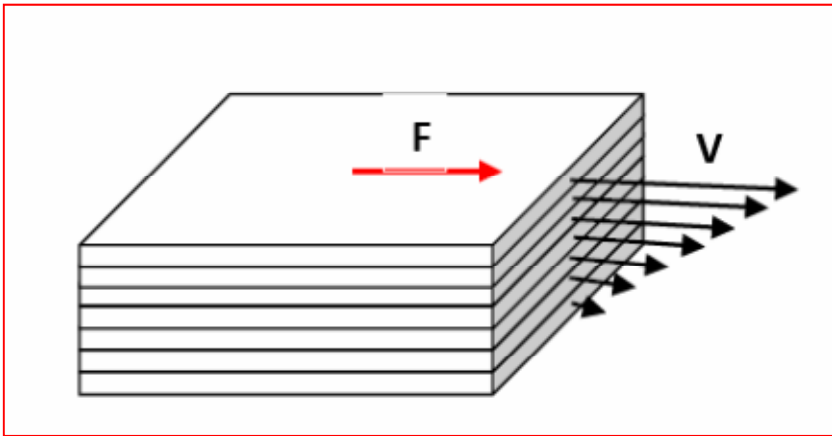
Darcy-Weisbach  
(regime turbolento)

Poiseuille  
(regime laminare)

$$\Phi = \frac{dV}{dt} = \pi r^2 v = \frac{\pi r^4}{8\eta} \frac{\Delta P}{L}$$

(Forze viscosi) > (Forze inerziali) → regime laminare

(Forze viscosi) < (Forze inerziali) → regime turbolento



**“Sforzo di taglio”**

$$\frac{dF_t}{dS} = \eta \cdot \frac{dv}{dz}$$

$$[\eta] = [F/S][z/v] = [MLT^{-2}L^{-2}][L L^{-1}T] = [M L^{-1} T^{-1}]$$

... talvolta ...  $[\eta] = [\text{pressione}][\text{tempo}]$

$$U(\eta)_{CGS} = U(M)_{CGS} (U(L)_{CGS})^{-1} (U(T)_{CGS})^{-1} = g \text{ cm}^{-1} \text{ s}^{-1} = 1 \text{ poise} = 1 \text{ P}$$

T	$\eta_{\text{acqua distillata}}$
0°C	1.8 cP
20	1.0
100	0.3

$$R_e = \frac{F_{\text{inerziali}}}{F_{\text{viscose}}} = f(d, \rho, v, \eta) \quad [R_e] = [LMT]^0$$

$$[R_e] = [d^\alpha \rho^\beta v^\gamma \eta^\delta] = [L]^\alpha [ML^{-3}]^\beta [LT^{-1}]^\gamma [ML^{-1}T^{-1}]^\delta =$$

$$= [L]^{(\alpha-3\beta+\gamma-\delta)} [M]^{(\beta+\delta)} [T]^{(-\gamma-\delta)}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} (\alpha - 3\beta + \gamma - \delta) = 0 \\ (\beta + \delta) = 0 \Rightarrow \beta = -\delta \Rightarrow \frac{\beta}{\delta} = -1 \\ (\gamma + \delta) = 0 \Rightarrow \gamma = -\delta \Rightarrow \frac{\gamma}{\delta} = -1 \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \alpha - 3(-\delta) + (-\delta) - \delta = 0 \Rightarrow \alpha + \delta = 0 \Rightarrow \alpha = -\delta \Rightarrow \frac{\alpha}{\delta} = -1$$

$$\delta = -1 \quad \beta = +1 \quad \gamma = +1 \quad \alpha = +1$$

$$\Rightarrow R_e = \frac{d \rho v}{\eta}$$

# Fluido reale: Moto laminare e moto vorticoso

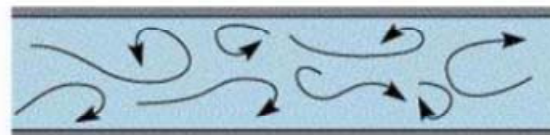
$R_e (= vpd / \eta)$	$< 2000$	$> 3000$
$\Delta P / L$	$\propto (v \eta) / r^2$	$\propto (v^2 \rho \eta) / r$
$v$	$\propto (r^2 \Delta P) / (\eta L)$	$\propto (r^{1/2} \Delta P^{1/2}) / (\eta L^{1/2} \rho^{1/2})$



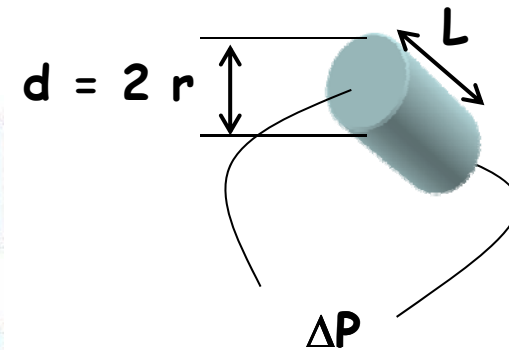
$R_e$  = numero di Reynolds  
 $\Delta P$  = Perdita di carico lineare lungo il condotto  
 $v$  = velocità media del fluido  
 $\eta$  = viscosità  
 $\rho$  = densità



Flusso laminare



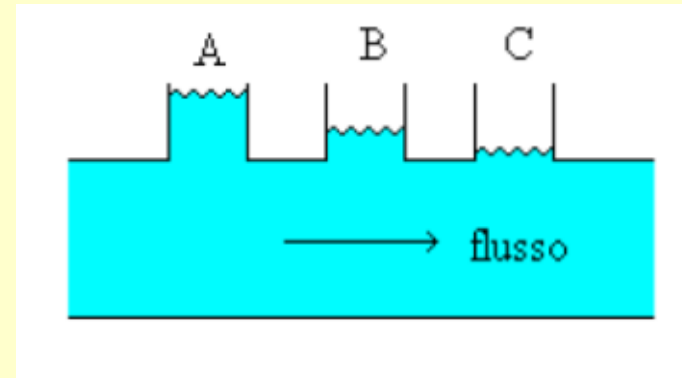
Flusso turbolento



Nel caso dei fluidi reali:

in **regime turbolento** rispetto al regime laminare, si ha:

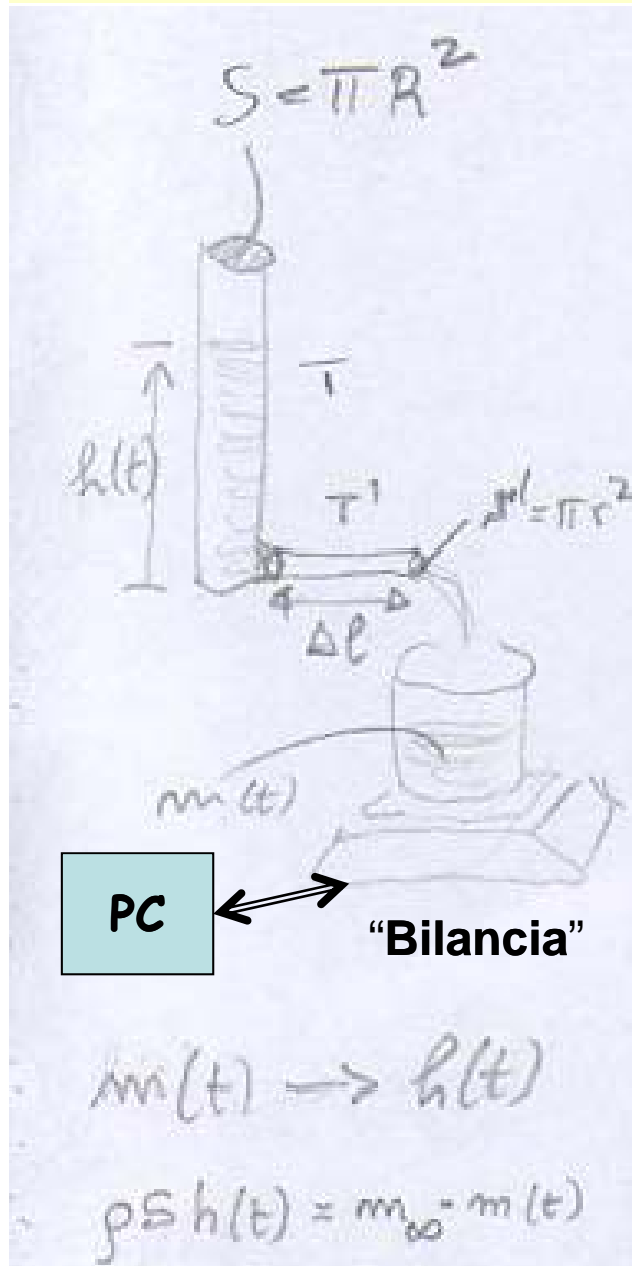
- Riduzione di portata
- Maggiore "perdita di carico"



Nel caso di fluidi ideali:

- non sono presenti questi fenomeni, e
- vale il teorema di Bernoulli poichè siamo in assenza di "fenomeni dissipativi"

# Obiettivo dell'esperienza: studio della legge del flusso d'acqua attraverso dei tubicini



## Tubo verticale T:

... moto di discesa dell'acqua a bassa velocità e tubo di grande sezione  $S$

→ Bernoulli

## Tubicino orizzontale T':

a seconda di sezione  $S'$  e lunghezza  $L$   
... moto laminare

→  $m(t) = m(\infty)(1 - \exp(-t / \tau))$

... moto turbolento

→ 
$$\sqrt{\frac{m(\infty) - m(t)}{\rho S}} = \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} - \frac{k}{2} t$$

Deduzione del numero di Reynolds ( $Re$ ) dal flusso d'acqua  
 $\Phi = dV / dt$  verso il recipiente pesato con la bilancia

$$\Phi = \frac{dV}{dt} = \pi r^2 v$$
$$Re = \frac{d \rho v}{\eta} = \frac{2 r \rho}{\eta} \frac{\frac{dV}{dt}}{\pi r^2} = \frac{2}{\pi \eta r} \frac{dm}{dt}$$
$$\frac{dm}{dt} = \rho \frac{dV}{dt}$$



$$m(t) = m(\infty)(1 - \exp(-t / \tau)) \Rightarrow$$

$$h(t) = \frac{m(\infty) - m(t)}{\rho S} = \frac{m(\infty)}{\rho S} \exp(-t / \tau)$$

“laminare”

$$\tau = \frac{8\eta LS}{\rho g r^2 S'}$$

$$\sqrt{\frac{m(\infty) - m(t)}{\rho S}} = \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} - \frac{k}{2} t \Rightarrow$$

$$h(t) = \frac{m(\infty) - m(t)}{\rho S} = \left( \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} - \frac{k}{2} t \right)^2 =$$

$$= \frac{m(\infty)}{\rho S} - \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} k t + \left( \frac{k^2}{4} \right) t^2$$

“turbolento”

$$\frac{1}{k^2} = \frac{1}{2g} \left( \frac{S}{S'} \right)^2 \left[ 1 + 0.16 \frac{L}{r} R_e^{-1/4} \right]$$

## Misure da fare:

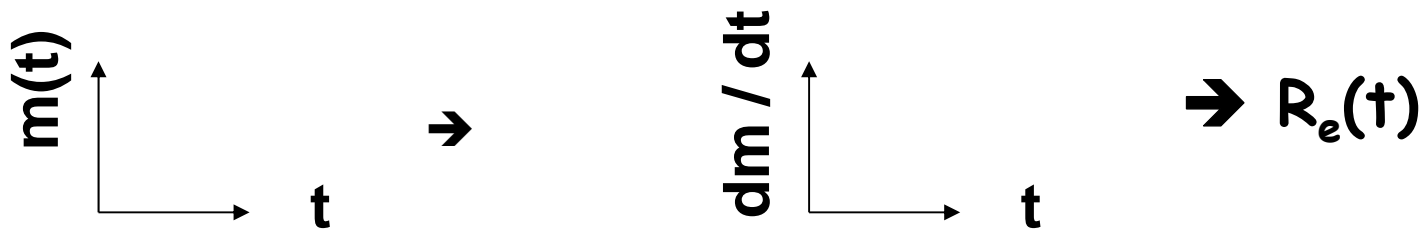
- diametro ( $D = 2 R$ ) interno del tubo verticale T  
→  $S = \pi D^2 / 4$
- altezza iniziale della colonna d'acqua nel tubo verticale T  
→  $h_0 = h(t=0)$  → "pressione iniziale"
- portata d'acqua attraverso il tubicino T  
→  $m(t)$  →  $dm / dt$

colore	diametro d [cm]	lunghezza l [cm]
bianco	0.100	20
bianco	0.100	10
bianco	0.100	8.5
marrone	0.140	8.0
bian e marr	0.180	7.5
rosso	0.215	9.9
grigio	0.300	9.5

Incertezze sui tubicini a disposizione in laboratorio:

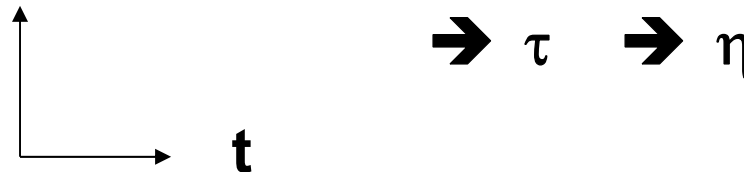
- lunghezza  $\pm 0.1$  cm ( $\pm 1$  mm)
- diametro  $\pm 0.005$  cm ( $\pm 50$   $\mu$ m)

**Strategia di analisi delle misure della massa d'acqua** che fuoriesce da un tubetto T' e "cade" nel recipiente posto sulla bilancia collegata al PC via cavo seriale e gestito con il solito SW della ditta PASCO: "DATA STUDIO". →  $m(t)$



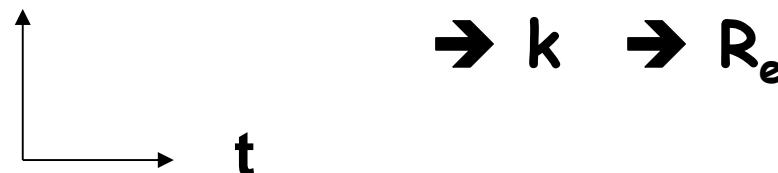
$$\text{Log}[(m(\infty)-m(t)) / m(\infty)]$$

"moto laminare"



$$[(m(\infty)-m(t)) / (\rho S)]^{1/2}$$

"moto turbolento"

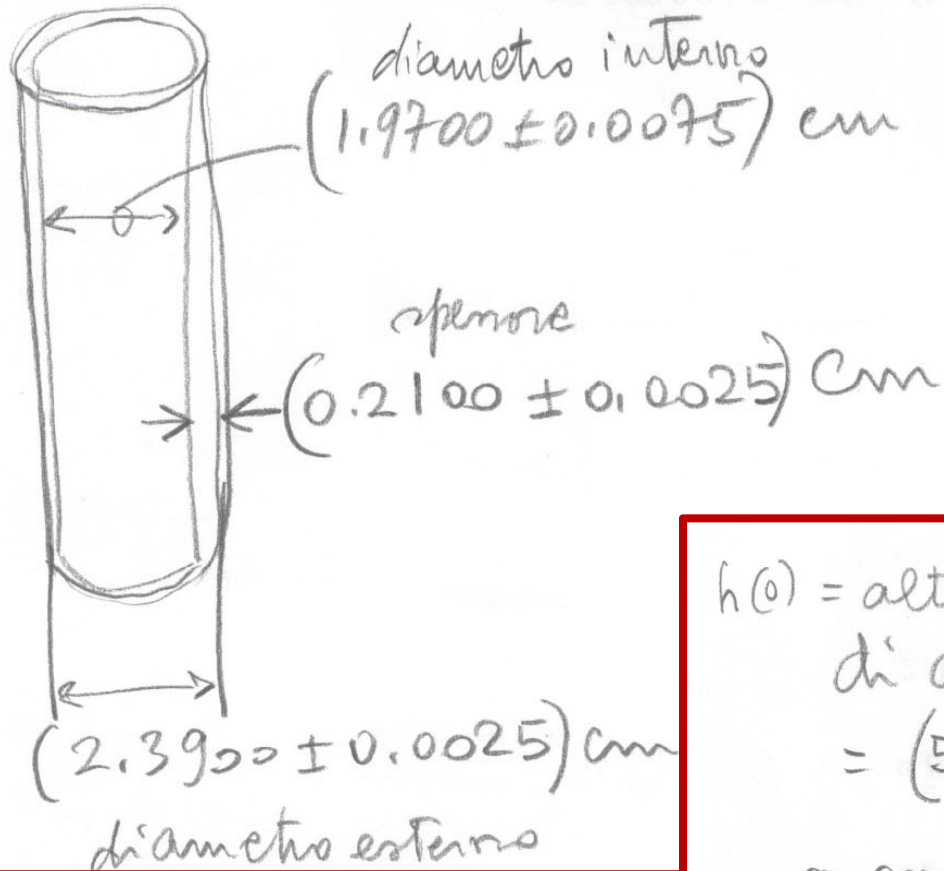


## Utilizzo di una Bilancia OHAUS Scout Pro + PASCO

- 1) Mandare in esecuzione **Data Studio**;
- 2) Selezionare "**Crea Esperimento**";
- 3) Poiche' non e' collegata alcuna interfaccia standard del tipo PASCO 500, chiede di inserire un sensore PASPORT ... **IGNORARE** la richiesta!
- 4) Click su Tasto Sinistro del MOUSE su **IMPOSTA**
  - 4a) Click su Tasto Sinistro del MOUSE su **Aggiungi un Sensore o uno Strumento**;
  - 4b) Cambiare "Sensore PASPORT" in Strumenti;
  - 4c) selezionare "Bilancia Ohaus"... compare ora una finestra con grafico "Massa vs. Tempo";
- 5) Click su Tasto Sinistro del MOUSE su **Avvia ... ..**

# **Numerologia per l'esperienza con i fluidi**

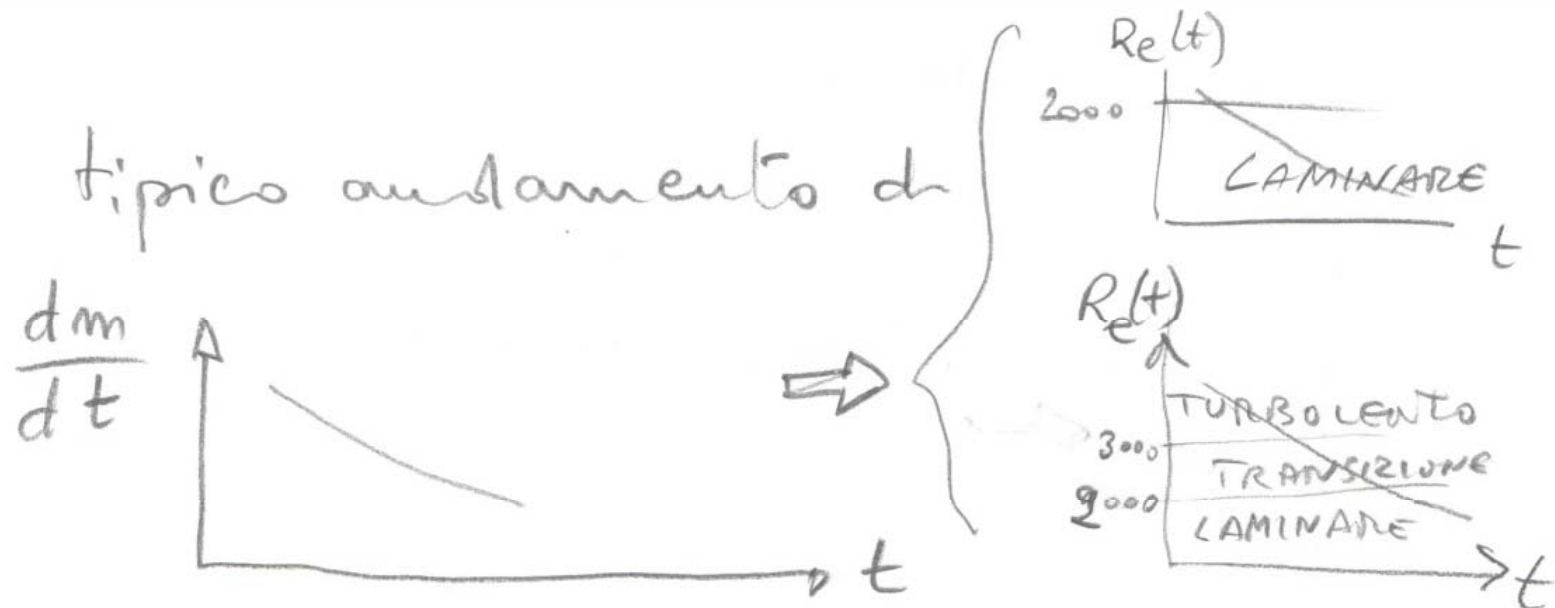
## Fluidi



$$S = \text{sezione del condotto} \\ \rightarrow (3.048 \pm 0.015) \text{ cm}^2$$

$$h(0) = \text{altezza liquido nel condotto prima} \\ \text{di aprire il rubinetto} \\ = (59.50 \pm 0.05) \text{ cm}$$

massa recipiente graduato posto sulla  
bilancia :  $(83.9 \pm 0.1) \text{ g}$



Se inizio laminare, finisco laminare

Se inizio turbolento, finisco laminare

$$Re = \frac{d \rho v}{\eta} = \frac{2}{\pi \eta} \frac{dm}{dt}$$



$$Re = \frac{d \rho v}{\eta} = \frac{2}{\pi \eta} \frac{dm}{dt}$$

	DIAMETRO [cm]	LUNGHEZZA [cm]	
BIANCO	0.0800 ± 0.0025	20.90 ± 0.05	LAMINARE SEMPRE
"	0.1000	9.80	
"	0.0900	8.40	
MARRONE	0.1350	7.30	INIZIALE TURBO- LENTO
BIANCO-MARRONE	0.1650	7.90	
ROSSO	0.2100	9.90	
GRIGIO	0.2850	9.50	

## moto laminare

$L$  = lunghezza tubicino

$S'$  = sezione interna  
del tubicino

$S$  = sezione interna  
del tubo verticale

$\eta$  = viscosità

$\rho$  = densità

$$m(t) = m(\infty) \left(1 - e^{-t/\tau}\right)$$

$$\tau = \frac{8\eta LS}{\rho g r^2 S'}$$

↓

$$\eta = \frac{\rho g r^2 S'}{8LS \left(\frac{1}{\tau}\right)}$$

(segue)

(seguito)

$$\eta = \frac{\rho g h^2 s'}{8 L S \left(\frac{1}{\eta}\right)} + \frac{1}{2} \left[ \frac{\partial^2 \eta}{\partial r^2} \sigma^2(r) + \frac{\partial^2 \eta}{\partial s'^2} \sigma^2(s') + \frac{\partial^2 \eta}{\partial L^2} \sigma^2(L) + \right. \\ \left. + \frac{\partial^2 \eta}{\partial S^2} \sigma^2(S) + \frac{\partial^2 \eta}{\partial \left(\frac{1}{\eta}\right)^2} \sigma^2\left(\frac{1}{\eta}\right) \right]$$

$$\sigma(\eta) = \sqrt{\left(\frac{\partial \eta}{\partial r}\right)^2 \sigma^2(r) + \left(\frac{\partial \eta}{\partial s'}\right)^2 \sigma^2(s') + \left(\frac{\partial \eta}{\partial L}\right)^2 \sigma^2(L) + \left(\frac{\partial \eta}{\partial S}\right)^2 \sigma^2(S) + \left(\frac{\partial \eta}{\partial \left(\frac{1}{\eta}\right)}\right)^2 \sigma^2\left(\frac{1}{\eta}\right)}$$

$$g = 981 \text{ cm s}^{-2}$$

$$\rho = 0.998 \text{ g cm}^{-3}$$

moto turbolento

$$\sqrt{\frac{m(\infty) - m(t)}{\rho S}} = \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} - \frac{k t}{2}$$

$$\frac{m(\infty) - m(t)}{\rho S} = \left( \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} - \frac{k}{2} t \right)^2 =$$

$$= \left( \frac{m(\infty)}{\rho S} \right) - \sqrt{\frac{m(\infty)}{\rho S}} k t + \frac{k^2}{4} t^2$$

$$\cancel{m(\infty)} - m(t) = \cancel{m(\infty)} - \sqrt{m(\infty) \rho S} k t + \rho S \frac{k^2}{4} t^2$$

$$m(t) = \sqrt{m(\infty) \rho S} k t + \frac{\rho S k^2}{4} t^2$$