

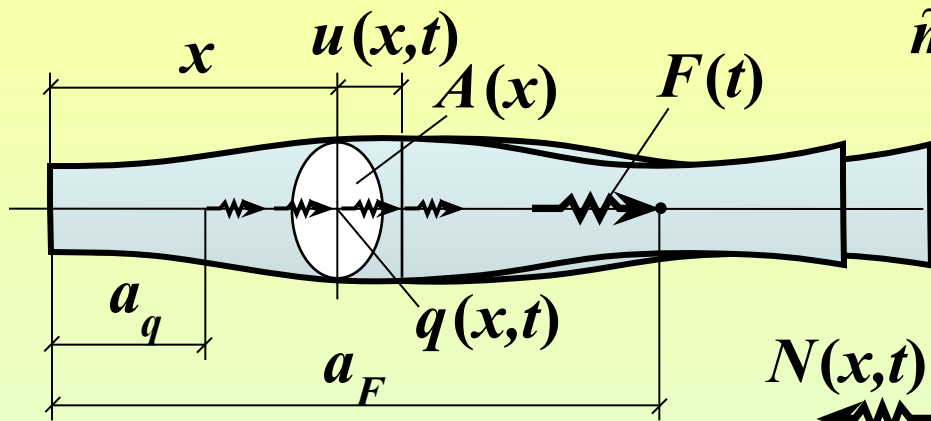


# ДИНАМИКА СООРУЖЕНИЙ

ДИНАМИКА СТЕРЖНЕВЫХ СИСТЕМ  
С РАСПРЕДЕЛЁННЫМИ МАССАМИ

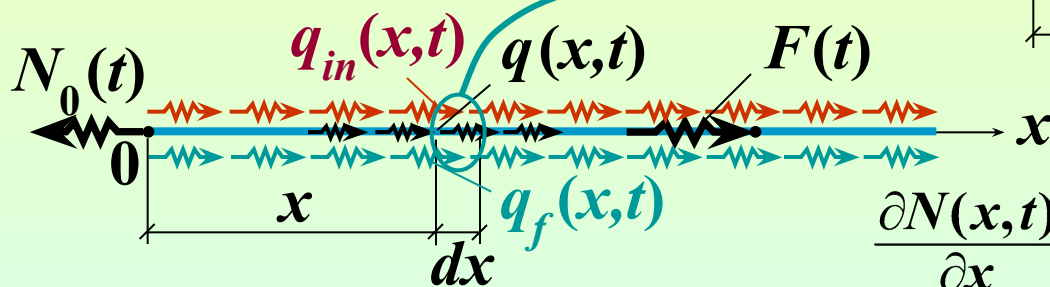
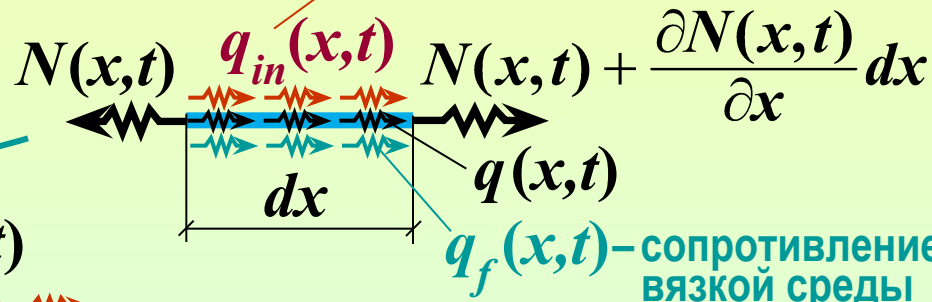
2

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\tilde{m}(x) = \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) = \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)$$

ИНТЕНСИВНОСТЬ сил инерции



1. Статическая сторона задачи:  $\sum \mathbf{x} = 0$

$$\frac{\partial N(x,t)}{\partial x} = -q(x,t) - q_{in}(x,t) - q_f(x,t) \quad (1)$$

2. Геометрическая сторона задачи (соотношение Коши):

$$\varepsilon(x,t) = \frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \quad (2)$$

$$N(x,t) = EA(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x}$$

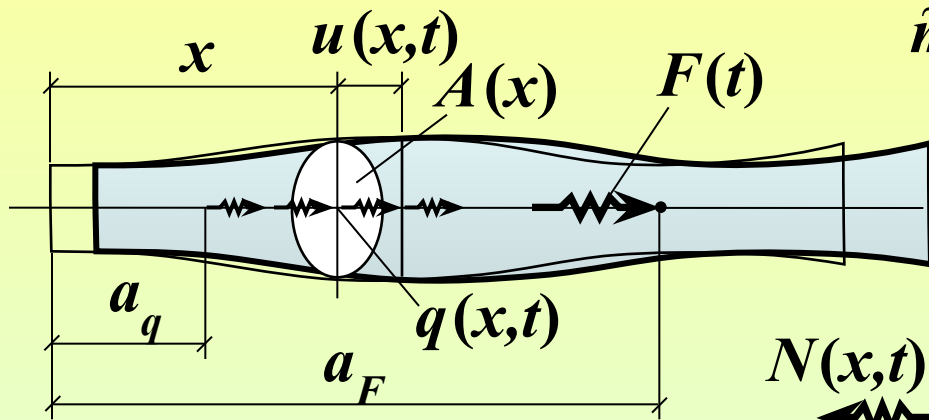
3. Физическая сторона задачи:

– закон Гука:  $\varepsilon(x,t) = \frac{N(x,t)}{EA(x)} \quad (3a)$

– закон инерции:  $q_{in}(x,t) = -\tilde{m}(x) \ddot{u}(x,t) \quad (3b)$

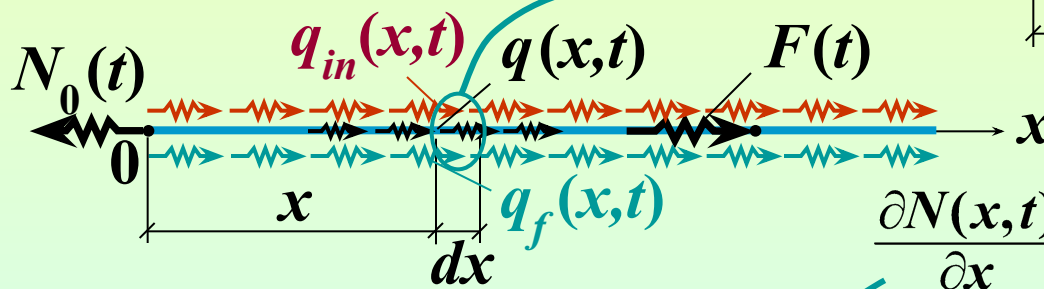
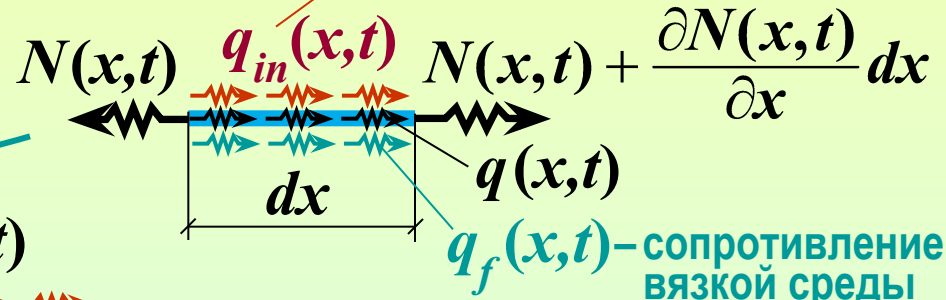
– модель вязкого трения:  $q_f(x,t) = -k_f(x) \dot{u}(x,t) \quad (3в)$

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\tilde{m}(x) = \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) = \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)$$

ИНТЕНСИВНОСТЬ сил инерции



1. Статическая сторона задачи:  $\sum \mathbf{x} = 0$

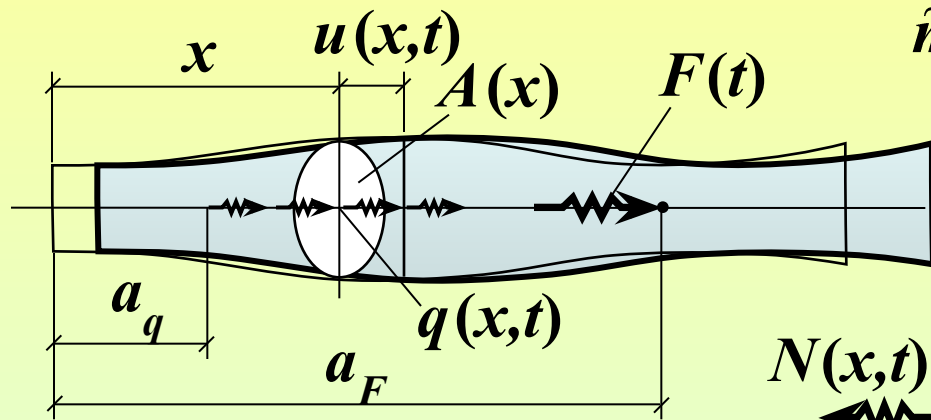
$$\frac{\partial N(x,t)}{\partial x} = -q(x,t) - q_{in}(x,t) - q_f(x,t) \quad (1)$$

3. Физическая сторона задачи:

- закон инерции:  $q_{in}(x,t) = -\tilde{m}(x) \ddot{u}(x,t)$
- модель вязкого трения:  $q_f(x,t) = -k_f(x) \dot{u}(x,t)$

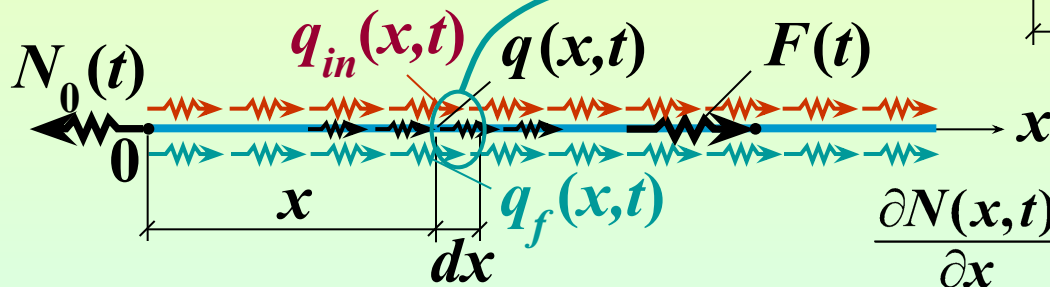
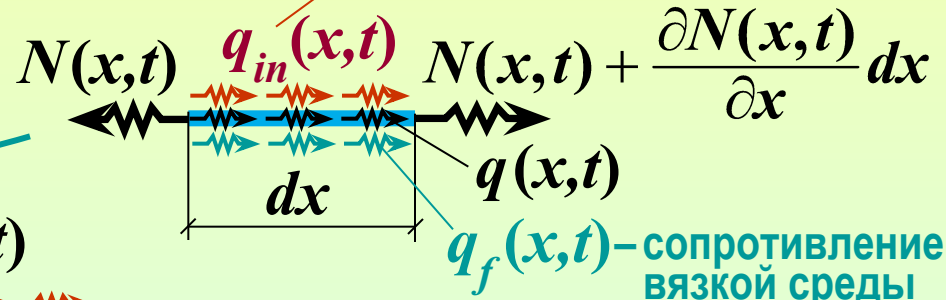
$$N(x,t) = EA(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x}$$

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\begin{aligned}\tilde{m}(x) &= \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) \\ &= \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)\end{aligned}$$

ИНТЕНСИВНОСТЬ  
сил инерции

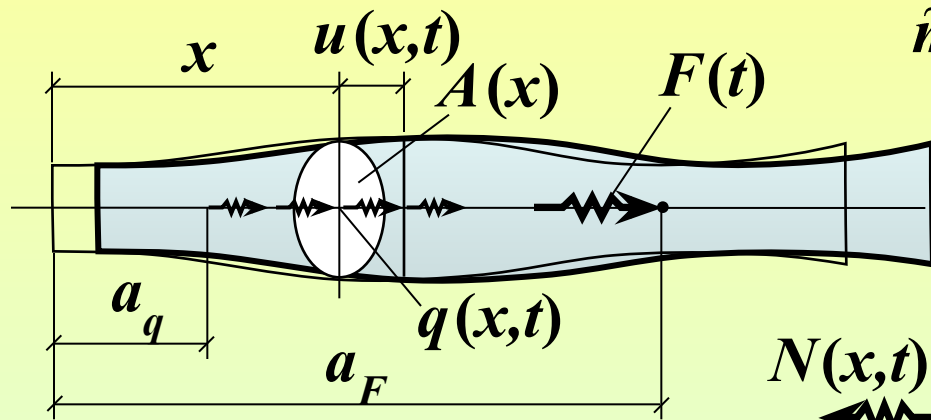


1. Статическая  
сторона задачи:  $\sum x = 0$

$$\frac{\partial N(x,t)}{\partial x} = -q(x,t) - q_{in}(x,t) - q_f(x,t) \quad (1)$$

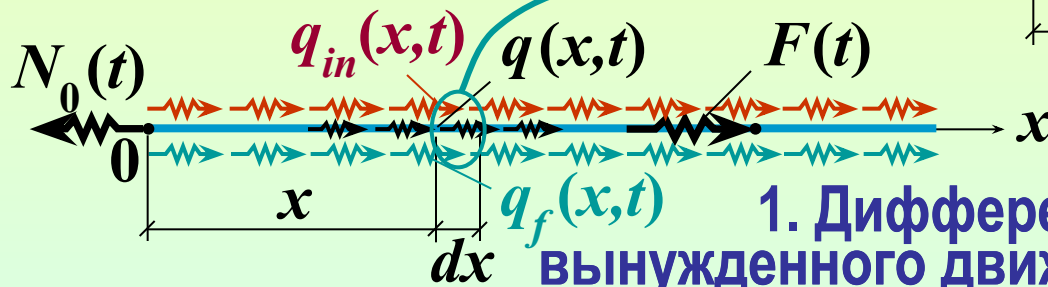
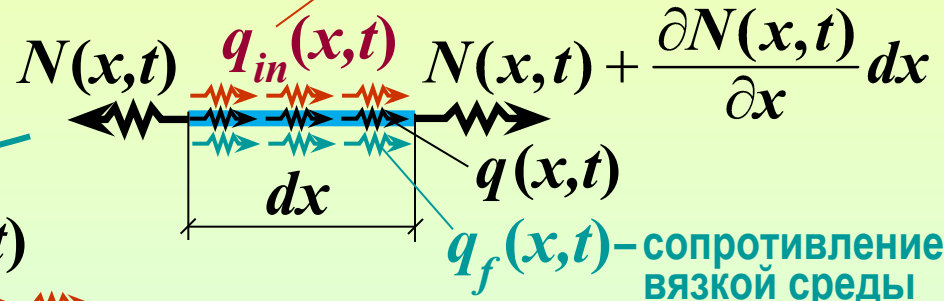
$$\frac{\partial}{\partial x} \left[ EA(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \right] - \tilde{m}(x) \frac{\partial^2 u(x,t)}{\partial t^2} - k_f(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial t} = -q(x,t)$$

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\tilde{m}(x) = \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) = \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)$$

ИНТЕНСИВНОСТЬ сил инерции



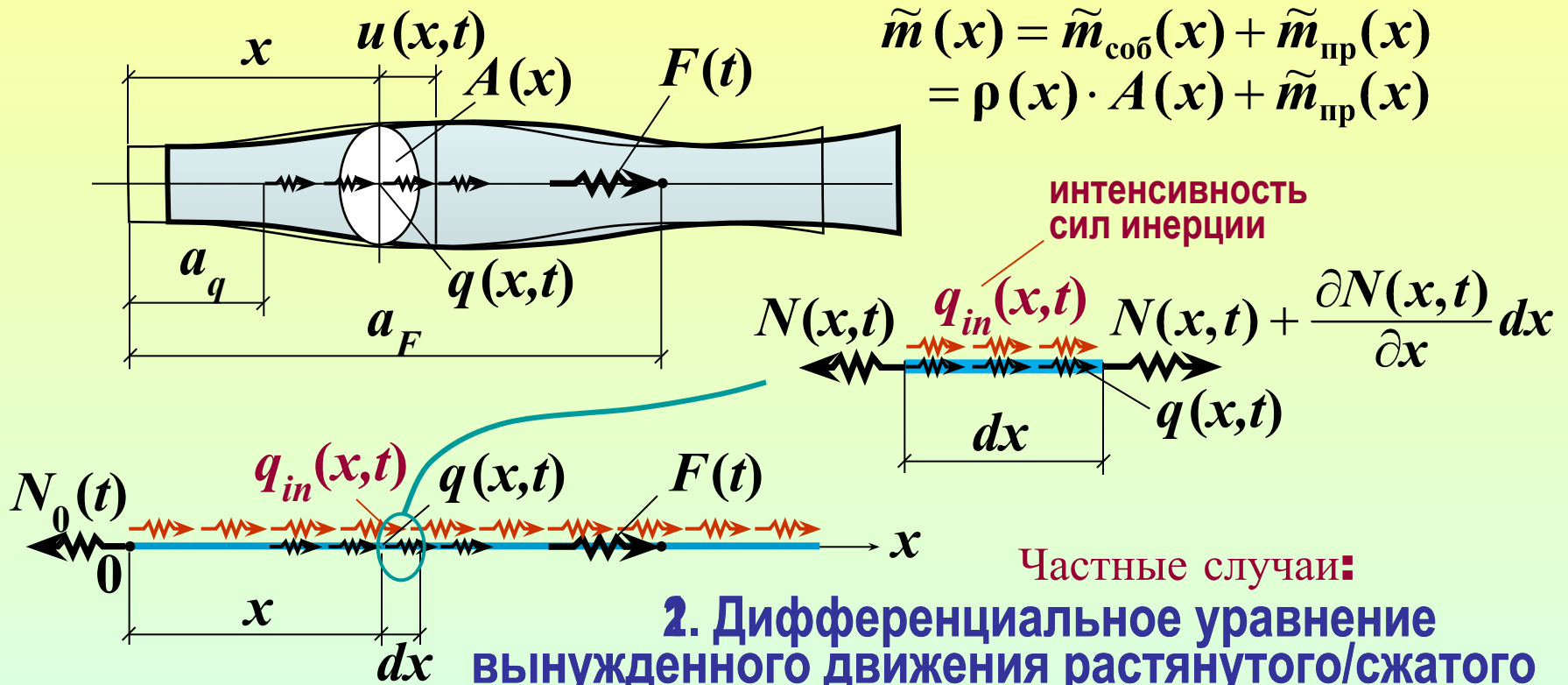
Частные случаи:

1. Дифференциальное уравнение вынужденного движения растянутого/сжатого прямолинейного стержня переменного сечения с неравномерно распределённой массой, без (учёта демпфирования (сопротивления))

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[ EA(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \right] - \tilde{m}(x) \frac{\partial^2 u(x,t)}{\partial t^2} = q(x,t)$$

– уравнение в частных производных с переменными коэффициентами

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



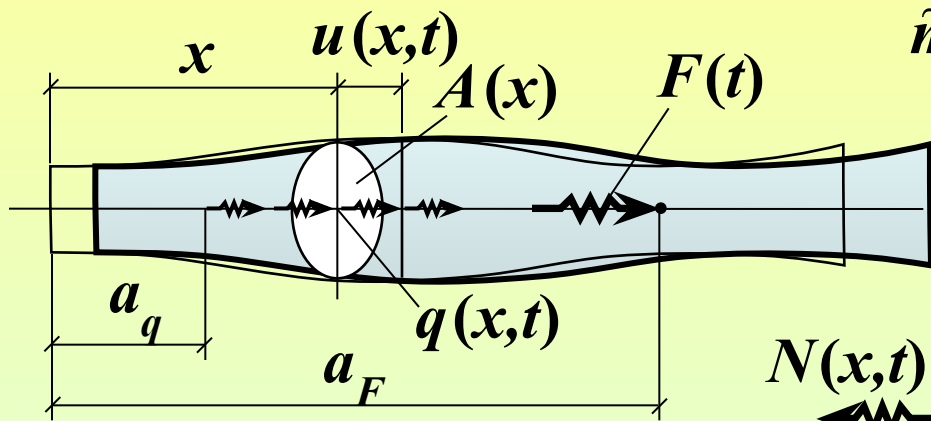
**2. Дифференциальное уравнение вынужденного движения растянутого/сжатого прямолинейного стержня переменного сечения с равномерной распределённой массой, без учёта демпфирования (сопротивления)**

Волновое уравнение

$$EA(x) \frac{\partial^2 u(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\partial}{\partial x} \left[ EA(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \right] = \tilde{m}(x) \frac{\partial^2 u(x,t)}{\partial t^2} + q(x,t)$$

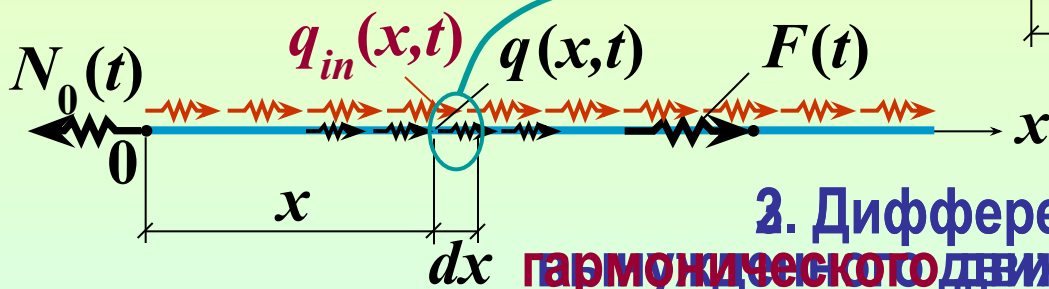
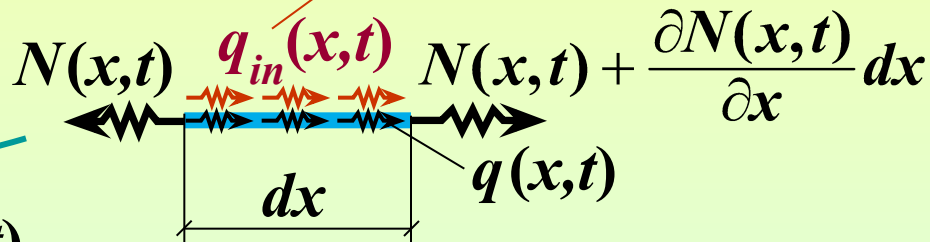
– уравнение в частных производных с переменными коэффициентами

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\tilde{m}(x) = \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) = \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)$$

ИНТЕНСИВНОСТЬ сил инерции



Частные случаи:

2. Дифференциальное уравнение гармонического движения растянутого/сжатого прямолинейного стержня постоянного сечения с равномерно распределённой массой, без учёта демпфирования (сопротивления)

Решение уравнения:

$$u(x,t) = \bar{u}(x,t) + u^*(x,t)$$

$$\bar{u}(x,t) = \sum_{j=1}^{\infty} u_j(x) \cdot \sin(\omega_j t + \varphi_{0j})$$

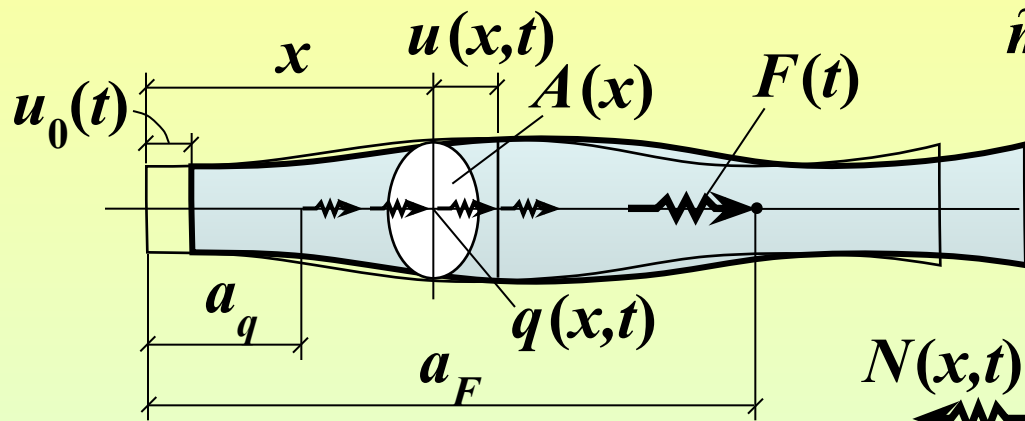
полигармоническая собственная составляющая

Волновое уравнение

$$\frac{\partial^2 u(x,t)}{\partial x^2} + \frac{\tilde{m} \omega^2}{E A} u(x,t) = \frac{q(x,t)}{E A}$$

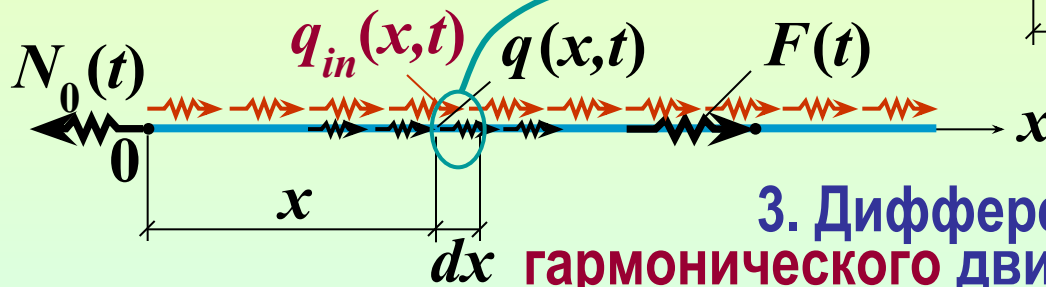
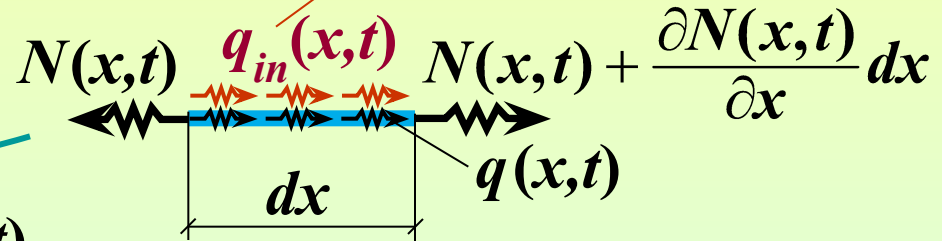
– уравнение в частных производных второго порядка с постоянными коэффициентами

# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\tilde{m}(x) = \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) = \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)$$

ИНТЕНСИВНОСТЬ сил инерции



Частные случаи:

**3. Дифференциальное уравнение гармонического движения растянутого/сжатого прямолинейного стержня постоянного сечения с равномерно распределённой массой, без учёта демпфирования (сопротивления)**

Решение уравнения:

При  $q(x) = \text{const} = q$

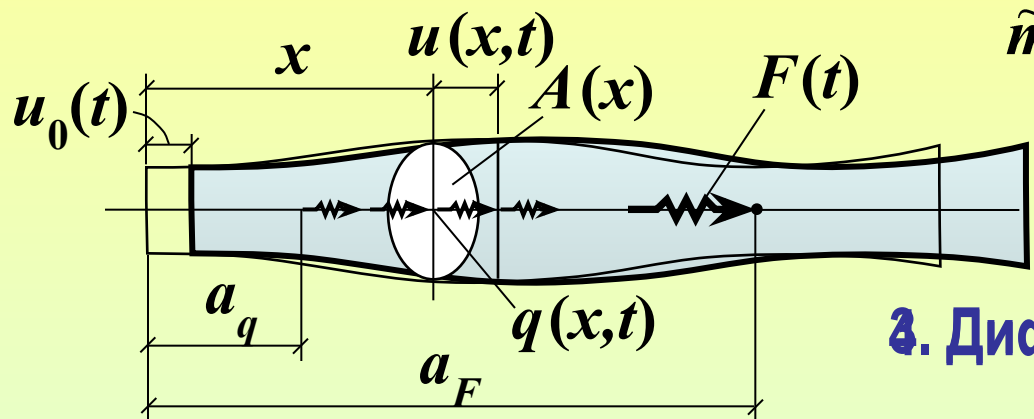
$$u(x) = u_0 \cos kx + \frac{N_0}{kEA} \sin kx - \sum \frac{F}{kEA} \sin k(x - a_F) - \sum \frac{q}{k^2 EA} [1 - \cos k(x - a_q)]$$

$$\frac{d^2 u(x)}{dx^2} + \frac{\tilde{m} \omega_F^2}{EA} \cdot u(x) = -\frac{q(x)}{EA}$$

– уравнение в амплитудах перемещений



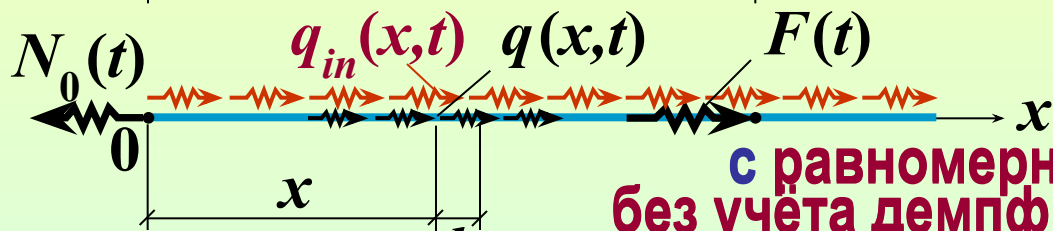
# Динамическое растяжение/сжатие прямолинейного стержня с распределённой массой



$$\tilde{m}(x) = \tilde{m}_{\text{соб}}(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x) = \rho(x) \cdot A(x) + \tilde{m}_{\text{пр}}(x)$$

Частные случаи:

4. Дифференциальное уравнение гармонических колебаний растянутого/сжатого прямолинейного стержня постоянного сечения с равномерно распределённой массой, без учёта демпфирования (сопротивления)



$$\left. \begin{aligned} F(t) &= F \\ q(x,t) &= q(x) \\ u(x,t) &= u(x) \\ q_{in}(x,t) &= q_{in}(x) \\ u_0(t) &= u_0 \\ N_0(t) &= N_0 \end{aligned} \right\} \sin \omega_F t$$

$$\frac{d^2 u(x)}{dx^2} + k^2 u(x) = \frac{q(x)}{EA}, \text{ где } k = \sqrt{\frac{\tilde{m} \omega_F^2}{EA}}$$

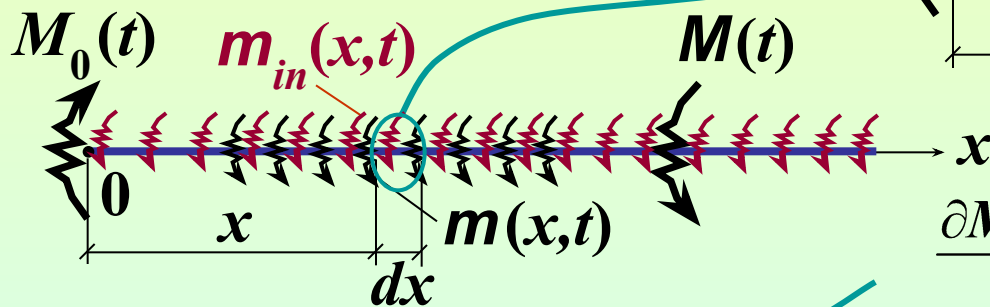
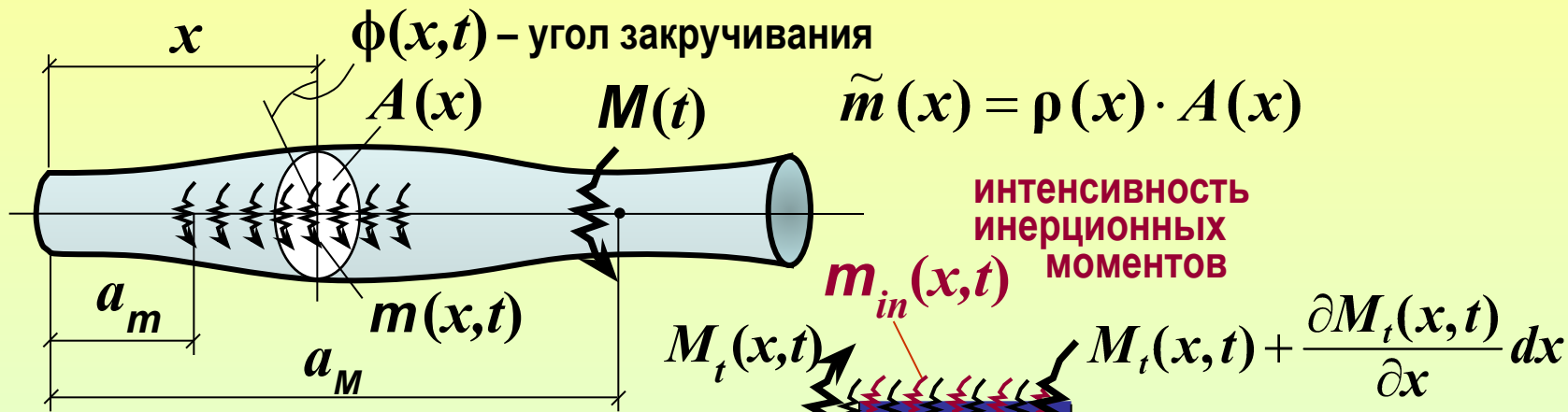
– уравнение в амплитудах перемещений

Решение уравнения по МНП при  $q(x) = \text{const} = q$ :

$$u(x) = u_0 \cos kx + \frac{N_0}{kEA} \sin kx - \sum \frac{F}{kEA} \sin k(x - a_{F_i})$$

$\frac{q}{k^2}$  — сила инерции (точнее массы или реакция упругой продольной связи)

# Динамическое кручение прямолинейного стержня с распределённой массой



1. Статическая сторона задачи:  $\sum m_x = 0$

$$\frac{\partial M_t(x,t)}{\partial x} = -m(x,t) - m_{in}(x,t) \quad (1)$$

2. Геометрическая сторона задачи (погонный угол закручивания):

$$\theta(x,t) = \frac{\partial \phi(x,t)}{\partial x} \quad (2)$$

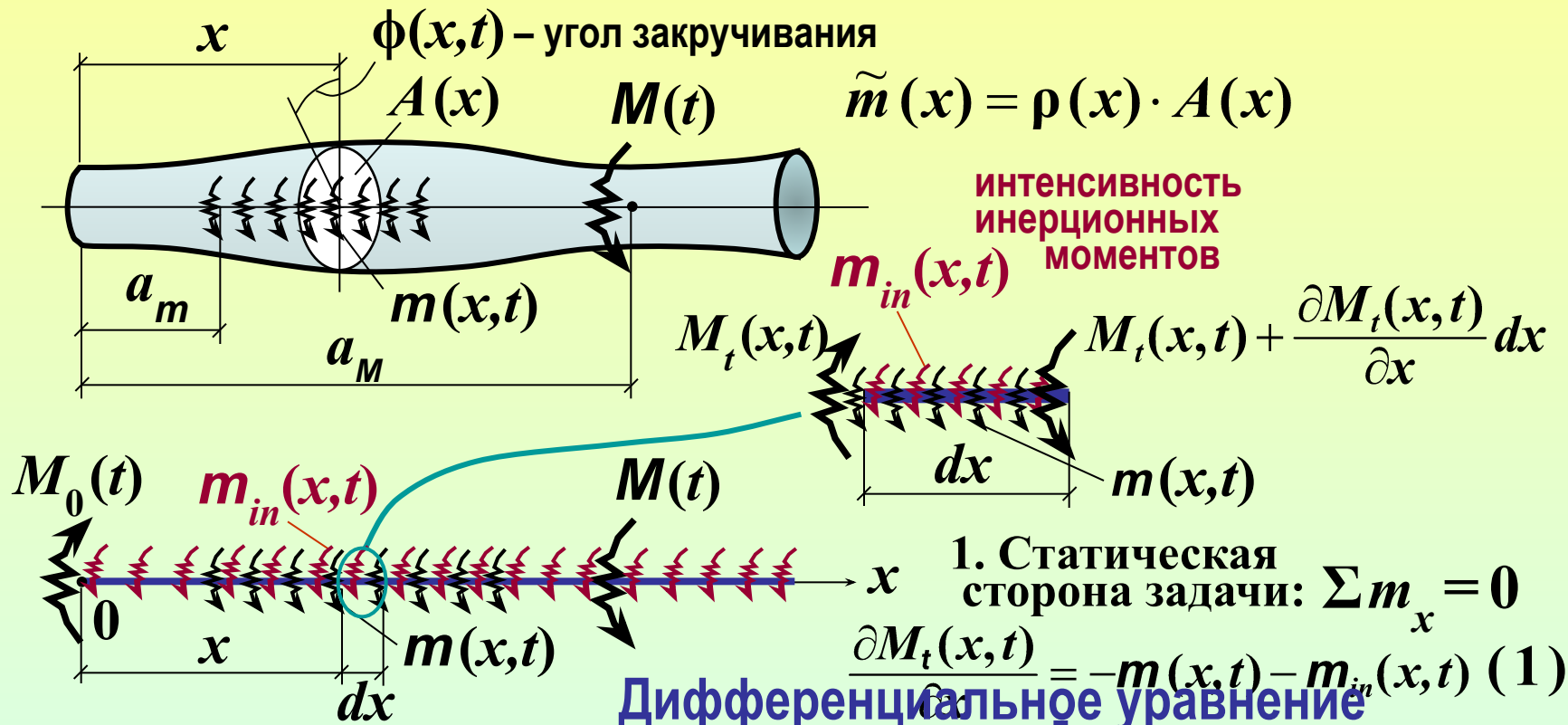
3. Физическая сторона задачи:

– закон Гука:  $\phi(x,t) = \frac{M_t(x,t)}{GI_t(x)} \quad (3a)$

– закон инерции:  $m_{in}(x,t) = -\tilde{I}_m(x) \ddot{\phi}(x,t) \quad (3b)$

$$M_t(x,t) = GI_t(x) \frac{\partial \phi(x,t)}{\partial x} \quad \left[ GI_t(x) \frac{\partial \phi(x,t)}{\partial x} - \rho I_p(x) \cdot \frac{\partial^2 \phi(x,t)}{\partial t^2} \right] = \rho I_p(x) \ddot{\phi}(x,t)$$

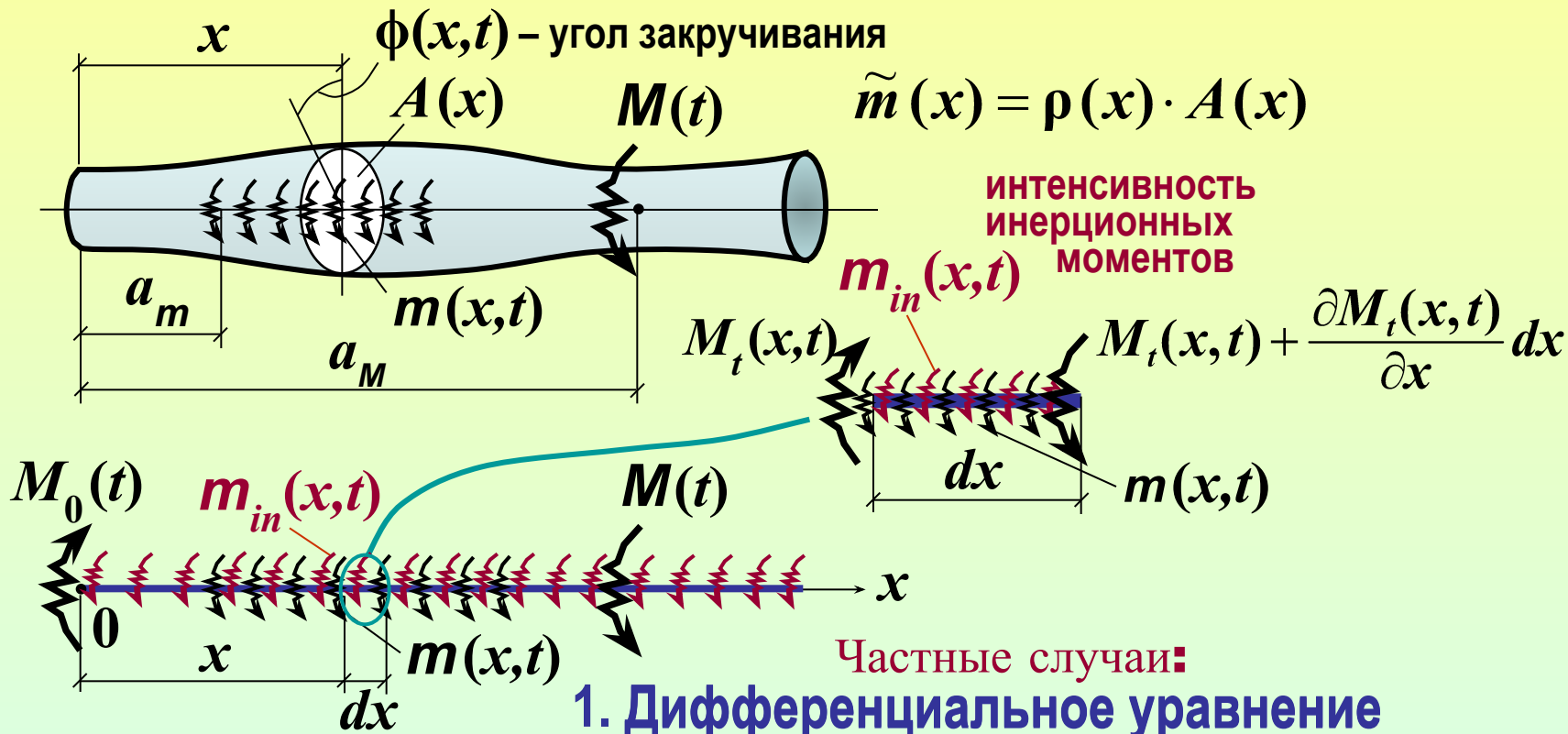
# Динамическое кручение прямолинейного стержня с распределённой массой



**Дифференциальное уравнение  
вынужденного движения при кручении  
прямолинейного стержня переменного сечения  
с неравномерно распределённой массой,  
без учёта демпфирования (сопротивления)**

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[ GI_t(x) \frac{\partial \phi(x,t)}{\partial x} \right] - \rho I_p(x) \cdot \frac{\partial^2 \phi(x,t)}{\partial t^2} = -m(x,t)$$

# Динамическое кручение прямолинейного стержня с распределённой массой



Частные случаи:

1. Дифференциальное уравнение  
вынужденного движения при кручении  
прямолинейного стержня переменного сечения  
с равномерно распределённой массой,  
без учёта демпфирования (сопротивления)

Решение уравнения:

$$\phi(x,t) = \bar{\phi}(x,t) + \phi^*(x,t)$$

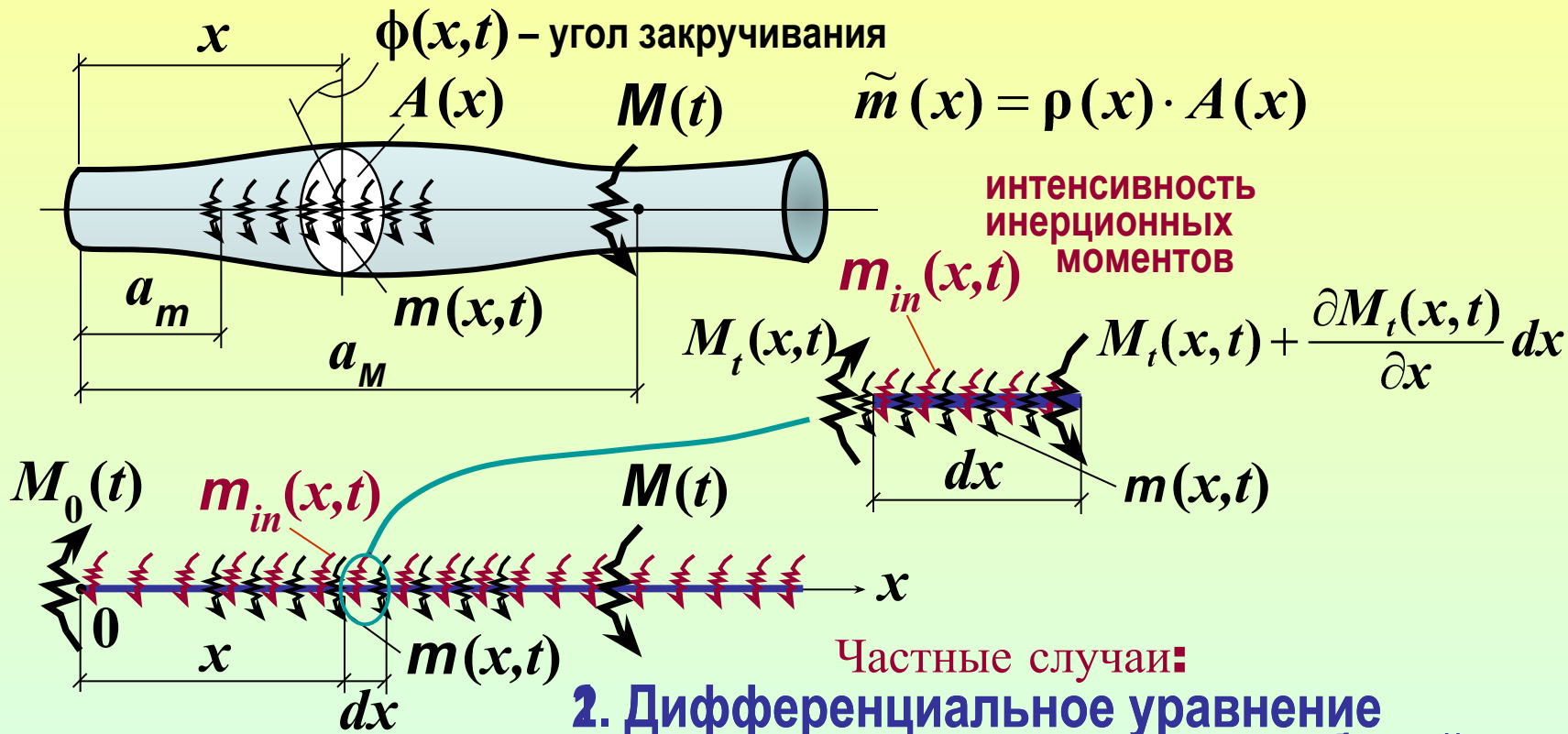
$$\bar{\phi}(x,t) = \sum_{j=1}^{\infty} \phi_j(x) \cdot \sin(\omega_j t + \phi_{0j})$$

▲  
полигармоническая  
собственная  
составляющая

Волновое уравнение

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[ G I_t(x) \frac{\partial \phi(x,t)}{\partial x} \right] = \rho \frac{I_p}{I_t} \frac{\partial^2 \phi(x,t)}{\partial t^2} + \tilde{m}(x,t) \frac{\partial^2 \phi(x,t)}{\partial t^2}$$

# Динамическое кручение прямолинейного стержня с распределённой массой



**2. Дифференциальное уравнение  
гармонических колебаний при кручении  
прямолинейного стержня постоянного сечения  
с равномерно распределённой массой,  
без учёта демпфирования (сопротивления)**

Решение уравнения:

$$\phi(x,t) = \bar{\phi}(x,t) + \phi^*(x,t)$$

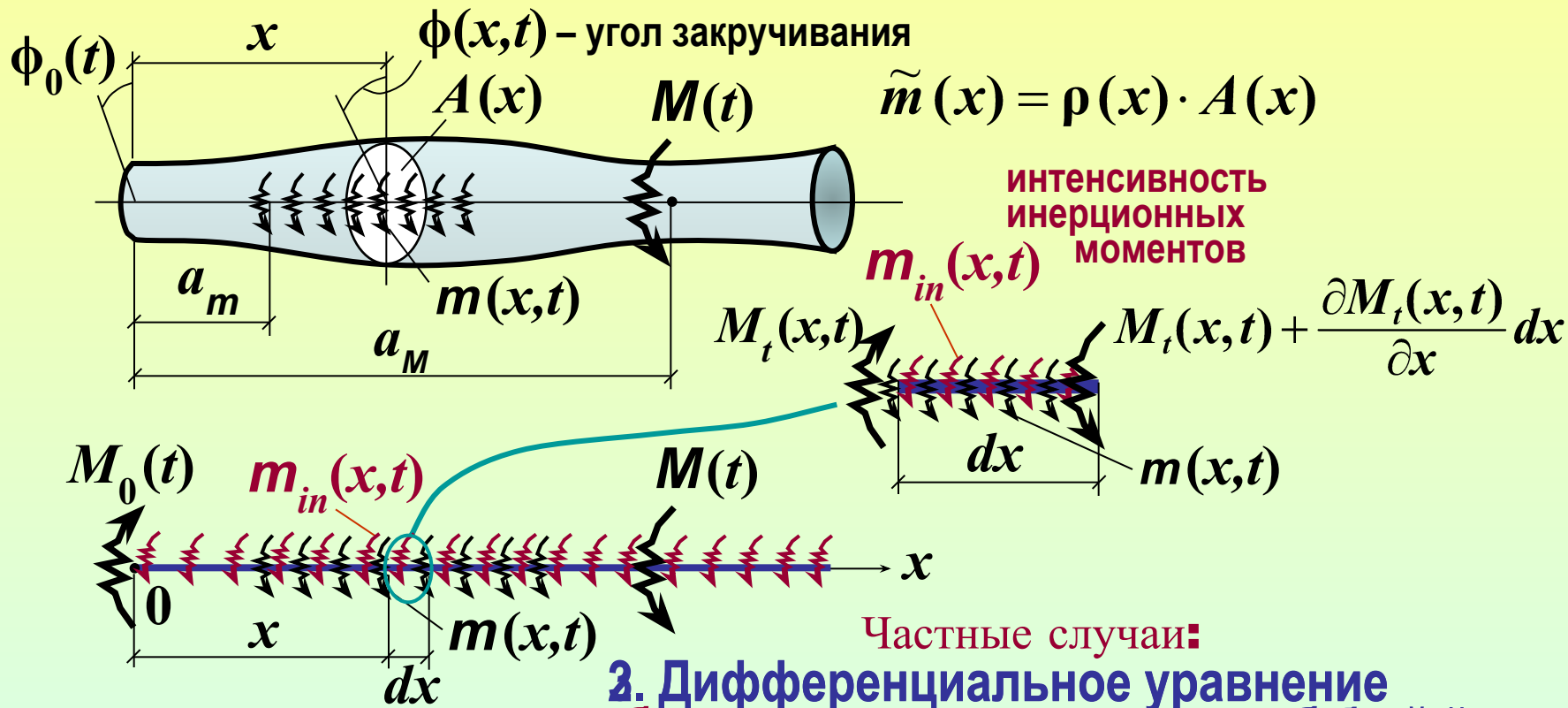
$$\bar{\phi}(x,t) = \sum_{j=1}^{\infty} \phi_j(x) \cdot \sin(\omega_j t + \phi_{0j})$$

полигармоническая  
собственная  
составляющая

Волновое  
уравнение

$$\frac{\partial^2 \phi(x,t)}{\partial x^2} + k \frac{\rho I_p \omega_F^2}{GI_t} \phi(x,t) = \frac{\partial^2 \phi(x,t)}{\partial t^2} + k \frac{\rho I_p \omega_F^2}{GI_t} \phi(x,t)$$

# Динамическое кручение прямолинейного стержня с распределённой массой



**2. Дифференциальное уравнение  
 свободных крутильных колебаний  
 прямолинейного стержня постоянного сечения  
 с равномерно распределённой массой,  
 без учёта демпфирования (сопротивления)**

Решение уравнения:

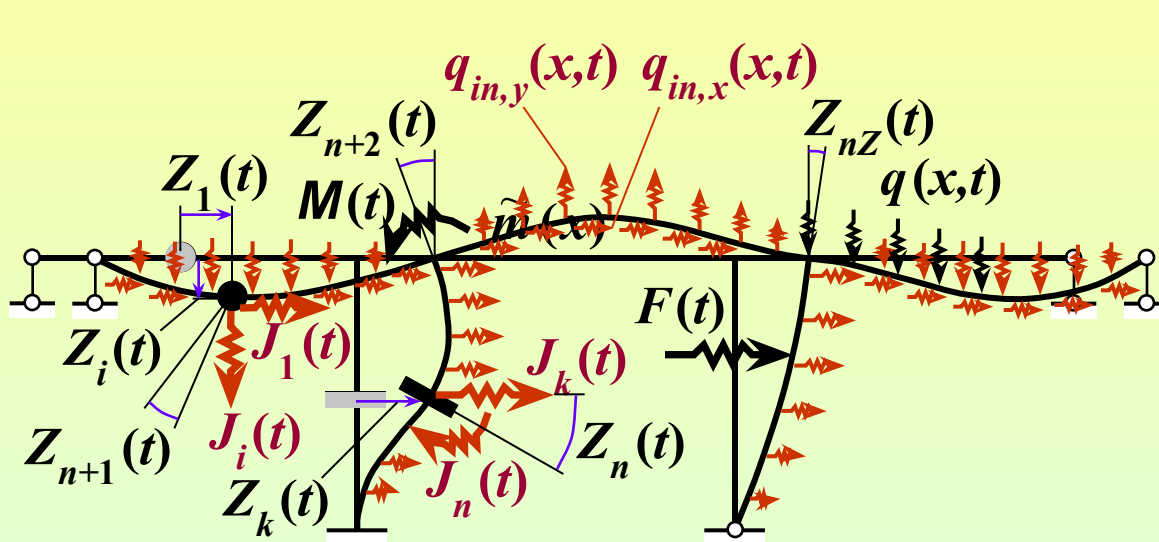
При  $\tilde{m}(x) = \rho \cdot A = \text{const}$   $\phi(x,t) = \phi_0 \cos kx \sin kx$

$\phi(x) = \phi_0 \cos kx \sin kx - \frac{M_0}{kGI_t}$

$+\frac{M_0}{kGI_t} \frac{M_t \sin kx - M_t}{kGI_t} \sin k(x - a_M) \phi(x) \phi(x) \frac{m(x)}{GI_t}$ ,  $k = \sqrt{\frac{\rho I_p \omega_F^2}{GI_t}}$

$-\sum \frac{kGI_t m}{k^2 GI_t} [1 - \cos k(x - a_m)]$

# Понятие о динамических расчётах стержневых систем с распределёнными массами методом перемещений при гармонических колебаниях



$$\left. \begin{aligned}
 F(t) &= F \\
 q(x,t) &= q(x) \\
 M(t) &= M \\
 J_1(t) &= J_1 \\
 J_n(t) &= J_n \\
 q_{in,x}(x,t) &= q_{in,x}(x) \\
 q_{in,y}(x,t) &= q_{in,y}(x) \\
 Z_1(t) &= Z_1 \\
 Z_n(t) &= Z_n
 \end{aligned} \right\} * \sin \omega_F t$$

Канонические уравнения МП в амплитудах перемещений

$$\sum_{k=1}^{i-1} r_{ik} Z_k + (r_{ii} - \bar{m}_i \omega_F^2) Z_i + \sum_{k=i+1}^{n_Z} r_{ik} Z_k + R_{i\Sigma} = 0, \quad i = \overline{1, n}$$

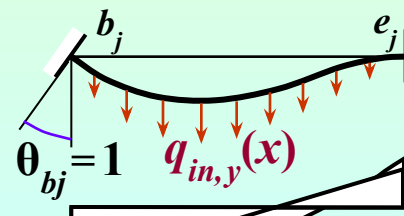
$$\sum_{k=1}^{n_Z} r_{ik} Z_k + R_{i\Sigma} = 0, \quad i = \overline{n+1, n_Z}$$

$$\boxed{r_0^* \cdot Z + R_{0,\Sigma} = 0}$$

$$r_0^* = r_0 - \omega_F^2 \cdot \text{diag} \left[ \bar{m}_1 \quad \overbrace{0 \quad 0 \quad \dots \quad 0}^{n_Z + n} \right];$$

$$r_0 = a^T K a; \quad R_{0,\Sigma} = a^T S_\Sigma - c^T F_u$$

**Типовые задачи**  
 для элементов ОСМП –  
 с учётом сил инерции  
 распределённых масс:



$$i_j = EI_j / l_j$$

$$4i_j \cdot \psi_2(v_j)$$

$$v_j = k_j l_j = l_j \sqrt{\bar{m}_j \omega_F^2 / EI_j}$$

$$\psi_3(v_j) = \frac{v_j}{2} \cdot \frac{\text{sh } v_j - \sin v_j}{1 - \text{ch } v_j \cdot \cos v_j}$$

# Усилия в типовых изгибаемых элементах плоских стержневых ОСМП с распределёнными массами от гармонических смещений концевых сечений с единичной амплитудой

От углового смещения

От линейного смещения

Элемент 1-го типа

$\frac{6i_j}{l_j} \psi_5(v_j)$      $l_j$      $\frac{6i_j}{l_j} \psi_6(v_j)$      $2i_j \cdot \psi_3(v_j)$   
 $b_j$      $EI_j = \text{const}$      $e_j$   
 $\theta_{bj} = 1$      $q_{in}(x)$      $4i_j \cdot \psi_2(v_j)$      $(M)$

$\psi_2(v_j) = \frac{v_j (\text{ch } v_j \sin v_j - \text{sh } v_j \cos v_j)}{4\Phi_1(v_j)}$      $\psi_3(v_j) = \frac{v_j (\text{sh } v_j - \sin v_j)}{2\Phi_1(v_j)}$   
 $\psi_5(v_j) = \frac{v_j^2 \text{sh } v_j \sin v_j}{6\Phi_1(v_j)}$      $\psi_6(v_j) = \frac{v_j^2 (\text{ch } v_j - \cos v_j)}{6\Phi_1(v_j)}$      $\Phi_1(v_j) = 1 - \text{ch } v_j \cos v_j$

$\frac{12i_j}{l_j^2} \psi_{10}(v_j)$      $\frac{12i_j}{l_j^2} \psi_{11}(v_j)$      $\frac{6i_j}{l_j} \psi_5(v_j)$   
 $b_j$      $q_{in}(x)$      $e_j$      $(M)$   
 $\Delta_j = 1$      $\frac{6i_j}{l_j} \psi_6(v_j)$

$\psi_{10}(v_j) = \frac{v_j^3 (\text{ch } v_j \sin v_j + \text{sh } v_j \cos v_j)}{12\Phi_1(v_j)}$      $\psi_{11}(v_j) = \frac{v_j^3 (\text{sh } v_j + \sin v_j)}{12\Phi_1(v_j)}$

Элемент 2-го типа

$\frac{3i_j}{l_j} \psi_4(v_j)$      $l_j$      $\frac{3i_j}{l_j} \psi_7(v_j)$      $3i_j \cdot \psi_1(v_j)$      $(M)$   
 $b_j$      $q_{in}(x)$      $e_j$   
 $\theta_{bj} = 1$

$\psi_1(v_j) = \frac{2v_j \text{sh } v_j \sin v_j}{3\Phi_2(v_j)}$   
 $\psi_4(v_j) = \frac{v_j^2 (\text{ch } v_j \sin v_j + \text{sh } v_j \cos v_j)}{3\Phi_2(v_j)}$   
 $\psi_7(v_j) = \frac{v_j^2 (\text{sh } v_j + \sin v_j)}{3\Phi_2(v_j)}$      $\Phi_2(v_j) = 3(\text{ch } v_j \sin v_j - \text{sh } v_j \cos v_j)$

$i_j = EI_j / l_j$      $v_j = k_j l_j = l_j \sqrt{\tilde{m}_j \omega_F^2 / EI_j}$

$\frac{3i_j}{l_j^2} \psi_8(v_j)$      $\frac{3i_j}{l_j^2} \psi_9(v_j)$      $\frac{3i_j}{l_j} \psi_4(v_j)$      $(M)$   
 $b_j$      $q_{in}(x)$      $e_j$   
 $v_{bj} = 1$      $\frac{3i_j}{l_j} \psi_7(v_j)$      $(M)$

$\psi_8(v_j) = \frac{2v_j^2 (\text{ch } v_j \cos v_j)}{3\Phi_2(v_j)}$      $\psi_9(v_j) = \frac{v_j^2 (\text{ch } v_j + \cos v_j)}{3\Phi_2(v_j)}$   
 $\psi_{12}(v_j) = \frac{v_j^2 (1 + \text{ch } v_j \cos v_j)}{3\Phi_2(v_j)}$