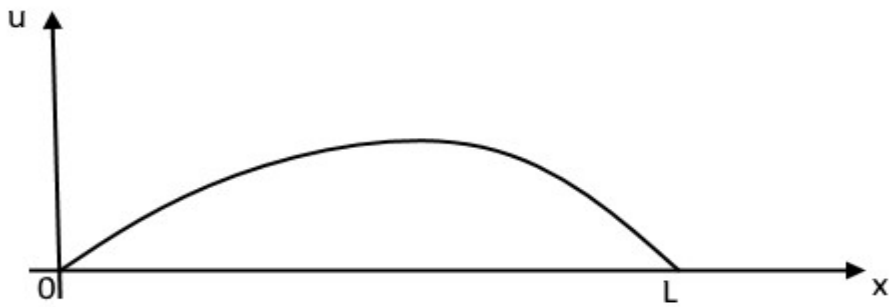


### Drgająca struna, wyprowadzenie równania falowego.

Rozważmy idealnie elastyczną i sprężystą strunę rozciągniętą wzdłuż odcinka  $[0, L]$  na osi  $0x$ , poruszającą się prostopadle do położenia równowagi.

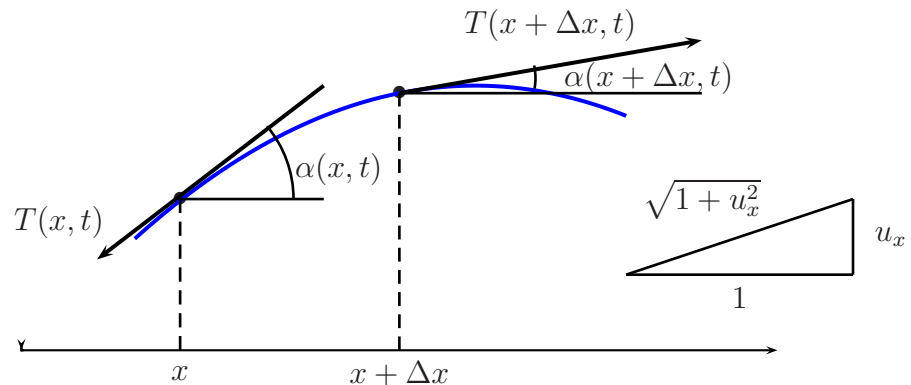


Niech  $\rho_0(x)$  oznacza gęstość struny w położeniu równowagi i  $\rho(x, t)$  gęstość w czasie  $t$ . W dowolnie małym przedziale  $[x, x + \Delta x]$  rozważmy element struny, patrz rys. 1.

$$\int_x^{x+\Delta x} \rho_0(x) dx = m = \int_x^{x+\Delta x} \rho(x, t) \sqrt{1 + u_x^2} dx. \quad (1)$$

Stąd mamy:

$$\rho_0(x) = \rho(x, t) \sqrt{1 + u_x^2}. \quad (2)$$



Rys.1: Drgania struny.

Niech  $T(x, t)$  i  $T(x + \Delta x, t)$  oznaczają naprężenia na końcach rozpatrywanego elementu na przedziale  $[x, x + \Delta x]$ . Określimy teraz jakie siły działają na rozpatrywany element struny. Ponieważ struna przemieszcza się prostopadłe do osi  $0x$  więc siły w poziomie powinny się równoważyć :

$$T(x + \Delta x, t) \cos \alpha(x + \Delta x, t) - T(x, t) \cos \alpha(x, t) = 0. \quad (3)$$

Dzieląc (3) przez  $\Delta x$  i zmierzając z  $\Delta x \rightarrow 0$ , otrzymamy

$$\frac{\partial}{\partial x} \left( T(x, t) \cos \alpha(x, t) \right) = 0, \quad (4)$$

więc

$$T(x, t) \cos \alpha(x, t) = \tau(t), \quad (5)$$

$\tau(t) > 0$  ponieważ jest pionową składową naprężenia.

Z drugiej strony ruch w kierunku pionowym jest spowodowany zmianą pędu pod wpływem sił działających na dany element w kierunku pionowym.

Zatem, z (2), pęd małego elementu  $[x, x + \Delta x]$  określony jest zależnością

$$\int_x^{x+\Delta x} \rho_0(x) u_t dx = \int_x^{x+\Delta x} \rho(x, t) \sqrt{1 + u_x^2} u_t dx, \quad (6)$$

z szybkością zmiany pedu:

$$\frac{d}{dt} \int_x^{x+\Delta x} \rho_0 u_t dx = \int_x^{x+\Delta x} \rho_0 u_{tt} dx. \quad (7)$$

Są dwa rodzaje sił działające na element  $[x, x + \Delta x]$  struny:

(i) siły wynikające z napięcia które powodują naprężenia których składowe poziome się znoszą i

(ii) sił działających na całej długości struny, takie jak ciężar. Zatem z (5), różnica sił działających na końcu elementu  $[x, x + \Delta x]$  struny wynosi:

$$\begin{aligned} T(x + \Delta x, t) \sin \alpha(x + \Delta x, t) - T(x, t) \sin \alpha(x, t) \\ = \tau \left( \frac{\sin \alpha(x + \Delta x, t)}{\cos \alpha(x + \Delta x, t)} - \frac{\sin \alpha(x, t)}{\cos \alpha(x, t)} \right) \\ = \tau \left( \tan \alpha(x + \Delta x, t) - \tan \alpha(x, t) \right) \\ = \tau \left( u_x(x + \Delta x, t) - u_x(x, t) \right). \end{aligned} \quad (8)$$

Ponadto siła ciężkości działająca w dół wynosi:

$$- \int \rho g dS = - \int_x^{x+\Delta x} \rho g \sqrt{1 + u_x^2} dx = - \int_x^{x+\Delta x} \rho_0 g dx. \quad (9)$$

Następnie dla siły zewnętrznej o gęstości  $f(x, t)$  działającej na strunę mamy:

$$\int \rho f dS = \int_x^{x+\Delta x} \rho_0 f(x, t) dx. \quad (10)$$

Na koniec należy określić siły tarcia działające na odcinek struny. Przyjmiemy, że siła tarcia wyraża się zależnością:

$$- \int \sigma \rho u_t dS = - \int_x^{x+\Delta x} \sigma \rho \sqrt{1 + u_x^2} u_t dx = - \int_x^{x+\Delta x} \sigma \rho_0 u_t dx. \quad (11)$$

Teraz stosując drugie prawo Newtona mam zależność:

$$\begin{aligned} \int_x^{x+\Delta x} \rho_0 u_{tt} dx = \tau [u_x(x + \Delta x, t) - u_x(x, t)] \\ - \int_x^{x+\Delta x} \sigma \rho_0 u_t dx + \int_x^{x+\Delta x} \rho_0 (f - g) dx. \end{aligned} \quad (12)$$

Dzieląc (12) przez  $\Delta x$  i zmierzając z  $\Delta x \rightarrow 0$  otrzymamy równanie:

$$\rho_0 u_{tt} = \tau u_{xx} - \sigma \rho_0 u_t + \rho_0 (f - g). \quad (13)$$

Przyjmując oznaczenia  $c^2 = \tau/\rho_0$  i  $F = f - g$ , równanie (13) ma postać:

$$u_{tt} + \sigma u_t = c^2 u_{xx} + F. \quad (14)$$

Równanie (14) opisuje vibracje rozpatrywanej struny po wprowadzeniu jej w ruch. Ze względu na obecność tarcia  $\sigma u_t$ , równanie (14) jest często określane jako tłumione jednowymiarowe równanie falowe. Jeśli tarcie jest znikome, możemy przyjąć, że  $\sigma = 0$  i otrzymujemy niejednorodne równanie falowe:

$$u_{tt} = c^2 u_{xx} + F. \quad (15)$$

W przypadku braku sił zewnętrznych i gdy ciężar struny jest znikomy, możemy przyjąć  $F \equiv 0$ , aby uzyskać jednowymiarowe równanie falowe:

$$u_{tt} = c^2 u_{xx}. \quad (16)$$