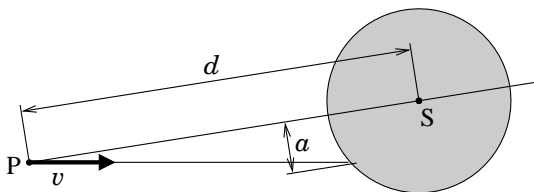


**Zadanie 1**

Na poziomej płaszczyźnie znajduje się jednorodny, cienki, początkowo nieruchomy krążek o promieniu  $R$  i masie  $M$ . W chwili  $t_0 = 0$  z punktu  $P$  na tej płaszczyźnie, odległego o  $d$  od środka krążka  $S$ , jest wystrzeliwany z prędkością  $v$  mały pocisk o masie  $m$ . Pocisk ślizga się po płaszczyźnie, a następnie uderza w krążek i przyczepia się do niego w miejscu zderzenia, w odległości  $a$  od osi  $PS$  (rys. 1). Nie ma tarcia między płaszczyzną a krążkiem oraz między płaszczyzną a pociskiem.



rys. 1 Krążek i pocisk – widok z góry

Po jakim najmniejszym czasie  $t > 0$  należy oddać drugi strzał, by drugi pocisk trafił w krążek w miejscu uderzenia pierwszego pocisku? Drugi strzał oddajemy takim samym pociskiem, z tego samego miejsca, w takim samym kierunku i z taką samą prędkością początkową jak pierwszy.

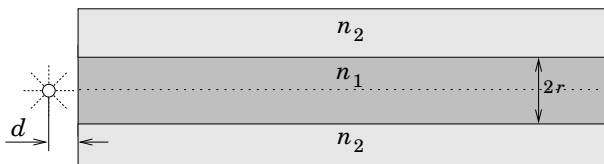
Podaj wynik liczbowy dla  $M = 100$  g,  $m = 10$  g,  $R = 0,05$  m,  $a = 0,04$  m,  $v = 10$  m/s,  $d = 2$  m.

Moment bezwładności krążka względem jego osi symetrii obrotowej wynosi  $I_0 = MR^2/2$ .

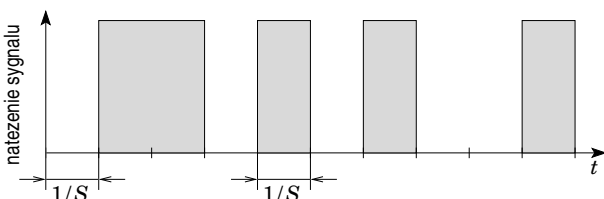
**Zadanie 2**

Rozważmy następujący model światłowodu (tzw. wielomodowego): walcowaty rdzeń o promieniu  $r = 25 \mu\text{m}$  i współczynniku załamania  $n_1 = 1,475$  jest otoczony otuliną (której grubość nie ma znaczenia dla zachowania światłowodu) o współczynniku załamania  $n_2 = 1,460$ .

W odległości  $d = 25 \mu\text{m}$  od początku światłowodu umieszczono na jego osi symetrii punktowe, izotropowe źródło promieniowania elektromagnetycznego o mocy  $P = 1$  mW wysyłające promieniowanie o długości fali  $1,55 \mu\text{m}$  (rys. 2).



rys. 2 Światłowód oraz źródło promieniowania



rys. 3 Sygnał odpowiadający ciągowi 0110101001.

Oblicz jaka jest maksymalna odległość  $L$  na jaką można przesyłać tym światłowodem informacje z szybkością  $S$  równą a) 1 Gb/s, b) 1 Mb/s, c) 1 kb/s, gdzie b/s oznacza bit/sekundę.

Uwzględnij że:

- Współczynnik tłumienia  $\alpha$  zdefiniowany jako:

$$\alpha = (10/L) \log_{10}(E_{out}/E_{in})$$

gdzie  $E_{out}$  jest energią sygnału po przebyciu odległości  $L$ , jeśli na wejściu jego energia wynosiła  $E_{in}$ , jest w przypadku rdzenia równy  $\alpha = -0,02/\text{km}$ .

- Detektor rejestrujący impuls na końcu światłowodu jest w stanie zarejestrować impulsy o energii większej niż  $E_d = 10^{-15}$  J.

- Pojedynczy impuls (bit) ma początkowo kształt prostokąta o szerokości  $1/S$  (przez szerokość rozumiemy tu odstęp czasu między

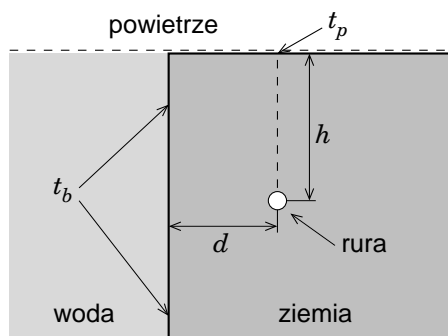
początkiem a końcem wysyłania tego impulsu – rys. 3).

**Uznajemy, że informacji nie da się przesyłać, jeśli w wyniku przesyłania czas trwania pojedynczego impulsu wzrasta więcej niż dwukrotnie.**

- Parametry w zadaniu są dobrane tak, że można pominąć falową naturę promieniowania i traktować je jako wiązkę promieni.
- Promieniowanie, które znajdzie się w otulinie, jest tak szybko tłumione, że jego rolę w przesyłaniu informacji można pominąć.
- Źródło promieniowania umieszczone jest w powietrzu (przyjmij, że współczynnik załamania  $n = 1$ ), a odbicie na granicy powietrze-rdzeń można pominąć.
- Prędkość światła w próżni wynosi  $c \approx 3 \cdot 10^8$  m/s.

**Zadanie 3**

Energia cieplna jest przesyłana z elektrociepłowni za pomocą prostej metalowej rury, wewnątrz której płynie gorąca woda. Rura biegnie na głębokości  $h$  pod powierzchnią ziemi, w odległości  $d$  od kanału wypełnionego wodą, równoległe do niego (rys. 4). Wiadomo, że temperatura ziemi tuż pod powierzchnią, dokładnie nad rurą, wynosi  $t_p$ , a temperatura wody i stykającej się z nią ziemi wynosi  $t_b$ .



rys. 4 Rura ciepłownicza w ziemi.

a) Oblicz szybkość strat ciepła na jednostkę długości rury, tzn. ilość ciepła wypływającą do ziemi w jednostce czasu z odcinka rury o jednostkowej długości.

b) Wiedząc, że promień rury wynosi  $R$ , oblicz jej temperaturę.

W pkt. a) i b) podaj wyniki liczbowe dla  $h = 3$  m,  $d = 2$  m,  $t_p = 10^\circ\text{C}$ ,  $t_b = 4^\circ\text{C}$ ,  $R = 0,1$  m, przewodnictwa cieplnego ziemi  $\sigma = 0,7$  W/(m·K).

Przyjmij następujące upraszczające założenia:

- powierzchnia ziemi jest płaska i pozioma; nie przepływa przez nią ciepło (tzn. przyjmujemy, że powietrze jest izolatorem cieplnym);
- kanał ma nieskończoną głębokość i jest wypełniony wodą aż do powierzchni ziemi; jego brzeg jest pionowy i w każdym punkcie ma temperaturę  $t_b$ ;
- ziemia jest jednorodna; jej temperatura w dowolnym miejscu nie ulega zmianie w czasie;
- średnica rury jest mała w porównaniu z  $h$  i  $d$ , a jej temperatura jest stała;
- nie ma transportu energii przez promieniowanie.

**Przewodnictwo cieplne  $\sigma$  jest zdefiniowane następująco:**

Rozważmy dwie bliskie, odległe o  $\Delta r$ , równoległe powierzchnie, każda o polu  $S$ . Obszar między nimi jest wypełniony ośrodkiem o przewodnictwie cieplnym  $\sigma$ . Jeśli na jednej z tych powierzchni temperatura wynosi  $t$ , a na drugiej  $t + \Delta t$ , to strumień energii cieplnej (ciepło w jednostce czasu), płynący prostopadłe do nich, jest równy  $J_S = \sigma \Delta t / \Delta r$ .

**Wzory, które mogą być przydatne w zadaniach 1-3**

$$\int \frac{dx}{\alpha + \beta x} = \frac{1}{\beta} \ln|\alpha + \beta x| + \text{const}$$

$$\int (\alpha + \beta x)^\gamma dx = \frac{1}{(\gamma + 1)\beta} (\alpha + \beta x)^{\gamma + 1} + \text{const}, \text{ gdzie } \gamma \neq -1$$

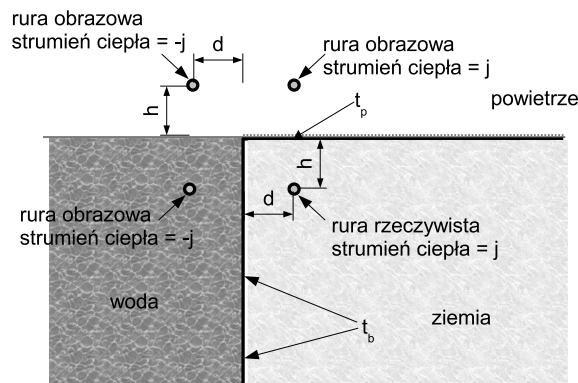
Kąt bryłowy w wierzchołku stożka o kącie rozwarcia  $2\theta$  wynosi  $\Omega = 2\pi(1 - \cos\theta)$ .

### Rozwiązanie zadania 3

Zagadnienie jest analogiczne do zagadnienia elektrostatycznego, w którym występuje jednorodnie naładowany prostoliniowy przewód, zatem wykorzystamy znaną z elektrostatyki metodę obrazów.

Na granicy woda–ziemia żądamy, by temperatura była stała. Można to osiągnąć umieszczając (formalnie) w wodzie rurę będącą odbiciem względem tej granicy rury rzeczywistej. Strumień ciepła wypływający z tej fikcyjnej rury powinien być równy minus strumieniowi ciepła wypływającego z rury rzeczywistej (podobnie jak ładunek obrazowy "wewnątrz" przewodnika jest równy minus ładunkowi rzeczywistemu).

Przez poziomą granicę ziemia–powietrze ciepło nie przepływa. W analogii elektrostatycznej oznacza to, że nie występuje składowa pola elektrycznego styczna do tej granicy. Taki efekt można osiągnąć umieszczając "obrazową" rurę ponad tą granicą. Strumień ciepła wypływający z tej rury powinien być identyczny jak strumień ciepła wypływający z rury rzeczywistej. Analogiczną rurę "obrazową" (odbicie "obrazu" znajdującego się w wodzie) powinniśmy umieścić w powietrzu ponad wodą. W sumie sytuację określającą przepływ ciepła i temperaturę w ziemi przedstawia rysunek.



Rura rzeczywista i rury "obrazowe"

Zatem ciepło w ziemi płynie tak, jakby w pozostałym obszarze, traktowanym tak, jakby to również była ziemia, były umieszczone jeszcze trzy rury.

Wyznamy teraz temperaturę  $t$  w odległości  $r$  od środka rury z której na jednostkę długości wypływa strumień ciepła  $j$ , przy założeniu, że znajduje się ona w jednorodnym ośrodku o przewodnictwie cieplnym  $\sigma$  i nie ma innych źródeł ciepła. Strumień ciepła płynący przez powierzchnię boczną współśrodkowego z rurą walca o promieniu  $r$  i długości  $\Delta L$  jest równy  $j\Delta L$ , zatem zgodnie definicją przewodnictwa cieplnego (poniżej znak "-" uwzględnia, że ze wzrostem odległości temperatura maleje)

$$\frac{\Delta t}{\Delta r} = -\frac{j\Delta L}{S\sigma} = -\frac{j}{\sigma} \frac{1}{2\pi r}.$$

Przechodząc z  $\Delta r$  do 0 otrzymamy

$$t(r)' = \frac{j}{\sigma} \frac{1}{2\pi r},$$

stąd całkując

$$t(r) = t_0 - \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{r}{r_0}, \quad (1)$$

gdzie  $t_0$  i  $r_0$  są stałymi. Jest to wzór analogiczny do wzoru na potencjał od nieskończonego drutu naładowanego na jednostkę długości ładunkiem  $j$ .

Temperatura w dowolnym punkcie ziemi jest sumą temperatur pochodzących od rury rzeczywistej oraz rur obrazowych (podobnie jak potencjał elektryczny jest sumą potencjałów pochodzących od każdego ładunku). W punkcie tuż pod powierzchnią ziemi, pionowo nad rzeczywistą rurą, otrzymujemy

$$t_p = -\frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{h}{r_0} - \frac{-j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{h^2 + (2d)^2}}{r_0} - \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{h}{r_0} - \frac{-j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{h^2 + (2d)^2}}{r_0} + 4t_0. \quad (2)$$

W punkcie na brzegu na głębokości  $y$  otrzymujemy

$$t_b = -\frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{(y-h)^2 + d^2}}{r_0} - \frac{-j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{(y-h)^2 + d^2}}{r_0} + \\ -\frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{(y+h)^2 + d^2}}{r_0} - \frac{-j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{(y+h)^2 + d^2}}{r_0} + 4t_0. \quad (3)$$

Zatem  $4t_0 = t_b$  oraz

$$t_p - t_b = \frac{j}{\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{h^2 + 4d^2}}{h} = \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \left( 1 + 4\frac{d^2}{h^2} \right). \quad (4)$$

(Zauważmy, że gdybyśmy przyjęli stałe  $t_0$  i  $r_0$  różne dla różnych rur, powyższy wynik nie uległby zmianie.)  
Ostatecznie otrzymujemy

$$j = 2\pi\sigma \frac{t_p - t_b}{\ln \left( 1 + 4\frac{d^2}{h^2} \right)}. \quad (5)$$

Podstawiając wartości liczbowe otrzymamy

$$j \approx 26 \frac{\text{W}}{\text{m}}. \quad (6)$$

Temperatura górnej krawędzi prawdziwej rury jest sumą wkładów od wszystkich czterech źródeł ciepła

$$t_r = t_b - \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{R}{r_0} + \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{4d^2 + R^2}}{r_0} - \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{2h - R}{r_0} + \frac{j}{2\pi\sigma} \ln \frac{\sqrt{4d^2 + (2h - R)^2}}{r_0}.$$

Dla dolnej krawędzi powinniśmy zastąpić w powyższym wzorze  $2h - R$  przez  $2h + R$ . Zgodnie z założeniami z treści zadania  $2h - R \approx 2h - R \approx 2h$ ,  $4d^2 + R^2 \approx 4d^2$ , zatem temperatura rury wynosi

$$t_r = t_b + \frac{j}{2\pi\sigma} \left( \ln \frac{2d}{R} + \ln \frac{\sqrt{d^2 + h^2}}{h} \right). \quad (7)$$

Uwzględniając nasz wynik na  $j$  otrzymujemy

$$t_r = t_b + \frac{t_p - t_b}{\ln \left( 1 + 4\frac{d^2}{h^2} \right)} \left[ \ln \frac{2d}{R} + \frac{1}{2} \ln \left( 1 + \frac{d^2}{h^2} \right) \right]. \quad (8)$$

(Pominięcie w powyższym wzorze wyrazu  $\frac{1}{2} \ln \left( 1 + \frac{d^2}{h^2} \right)$  jest w naszym przypadku również bardzo dobrym przybliżeniem.)

Podstawiając wartości liczbowe otrzymamy

$$t_r \approx 27 \text{ } ^\circ\text{C}. \quad (9)$$

Ta temperatura jest sporo niższa od temperatury wody ciepłowniczej, co zapewne oznacza, że w rozważanym przypadku między zewnętrzną powierzchnią rury, a jej częścią stykającą się z wodą znajduje się warstwa izolacji cieplnej.