

$$\psi = -S_w G(r, r_0)$$

$$S_w = \frac{1}{\Delta} \frac{4\pi}{\rho w^2}$$

$$f(r) = \rho w^2 \psi(w, r)$$

$$[\nabla^2 + k^2] g_w(r, r_0) = -\delta(r - r_0)$$

$$[\nabla^2 + k^2] \psi(w, r) = S_w \delta(r - r_0)$$

$$[\nabla^2 + k^2] G(r, r_0) = -\delta(r - r_0)$$

汲晨煊

2018/11/20

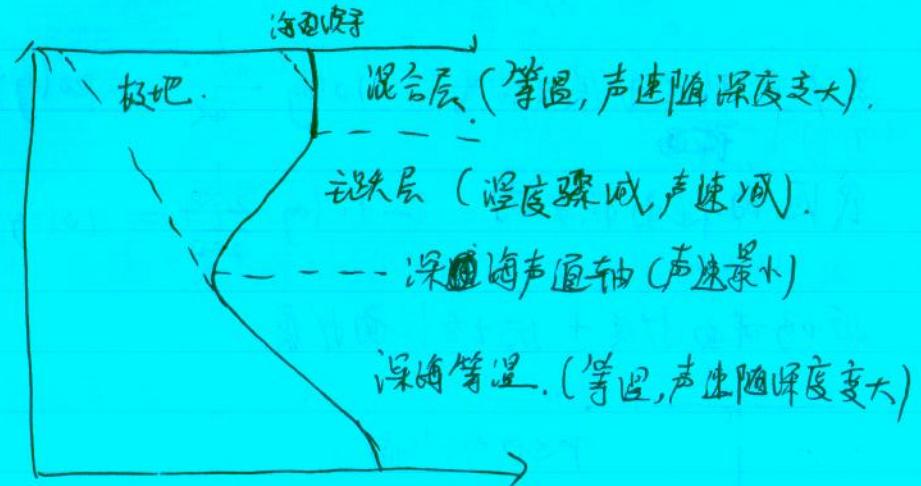
$$g_{w(r_0)} = \frac{e^{ikr}}{4\pi R}$$

$$g_w(kr, z, z_s) = \frac{1}{\Delta} \frac{e^{ikz|z-z_s|}}{4\pi i k_z}$$

**声速:**

$$C = 1449.2 + 4.6T - 0.055T^2 + 0.00029T^3$$

$$+ (1.34 - 0.01T)(S - 35) + 0.016z$$



**声强与分贝**

$$\text{声强: } I_0 \log \left( \frac{I_1}{I_0} \right) \text{ dB}$$

$$\text{声压: } 20 \log \left( \frac{P_1}{P_0} \right) \text{ dB} \quad P_0 = 10^{-6} \text{ Pa}$$

$$I = \frac{P^2}{P_C} \quad \text{海水 } P_C = 1.5 \times 10^6$$

$$0.67 \times 10^{-18} \text{ W/m}^2$$

$$1 \text{ dyn/cm}^2 = 1 \text{ Pa}$$

$$\Rightarrow 0.0002 \text{ dyn/cm}^2 = 2 \times 10^{-5} \text{ N/m}^2 = 20 \text{ uPa}$$

空气中

dB re 20uPa

$$P_C = 438.6 \text{ kg/m}^2 \text{ s}$$

$$I_{ref} = \frac{P^2}{P_C}$$

dB re 1uPa

$$P_C = 1.5 \times 10^6 \text{ kg/m}^2 \text{ s}$$

$$I_{ref} = \frac{P^2}{P_C}$$

$$\text{单位功理: } P_{ref}^2 \cdot 2 \cdot 4\pi r^2 = 4\pi \frac{P^2}{P_C} = 4\pi I_{ref}. \quad (\text{dB} = 10 \log \frac{P_1}{P_{ref}})$$

## 传播损失

$$TL = -10 \log \frac{I(r, z)}{I_0} \quad (I_0 \text{ 为声源 } 1m \text{ 的声强})$$

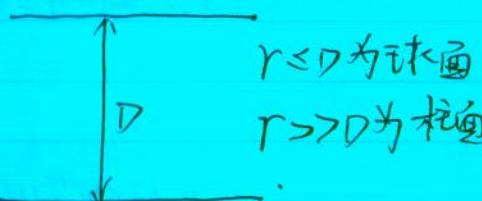
$$= -20 \log \frac{|P(r, z)|}{|P_0|} \quad (P_0 \text{ 为声源 } 1m \text{ 的声压})$$

点源的球面扩展损失为  $-10 \log \frac{1}{4\pi R^2} = 20 \log r$ .

1 球面

线源的柱面损失为  $-10 \log \frac{1}{2\pi D} = 10 \log r$ .

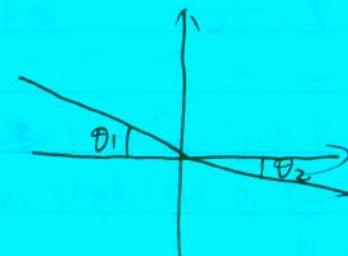
近场球面扩展 + 远场柱面扩展.



100km 传播，先 1km 用球面扩展等于 60dB，接着 1km 到 100km 为 20dB，相加为 80dB.

## 斯涅尔定律

$$\frac{\cos \theta}{c} = \text{const}$$



海面波导 (最小声速在海面 — RSR)

深海声道轴传播 (最小声速在轴上 — RR)

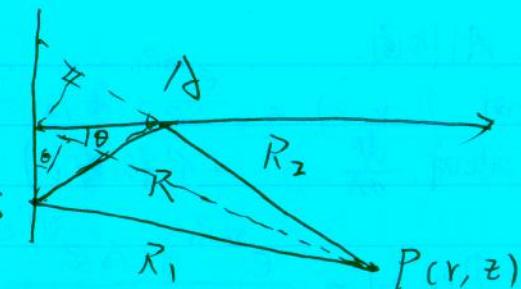
海底反射声线 (最小声速在海底 — RBR)

海面海底反射 (损耗最大, 有空隙区 — SBRBR).

## 洛埃镜

1. 压力解放面

$$P(r, z) = \frac{e^{ikR_1}}{R_1} - \frac{e^{ikR_2}}{R_2} e^{-int} \quad (\text{首去时间项 } e^{-int})$$



$$R_1 = \sqrt{r^2 + (z - z_s)^2} \quad R_2 = \sqrt{r^2 + (z + z_s)^2}$$

负号是满足压力解放面条件 ( $P=0$ )，声源也归一化。

假定  $R \gg z_s$ ,  $R_1 = R - z_s \sin \theta$

$$\therefore P \approx \frac{e^{ik(R-z_s \sin \theta)}}{R} - \frac{e^{ik(R+z_s \sin \theta)}}{R} (2iz_s \sin \theta / k z_s \sin \theta)$$

$$|P| = \frac{2}{R} \sin(k z_s \sin \theta).$$

$$\therefore |P|_{\max} = \frac{2}{R} \quad k z_s \sin \theta = \frac{\pi}{2} \quad \frac{2m-1}{2}\pi$$

$$|P|_{\min} = 0 \quad k z_s \sin \theta = m\pi \quad (m \in \mathbb{N})$$

由于  $(2m-1)\frac{\pi}{2k z_s} \leq 1$  ( $HCP_{\min}$  更先到达 1>)

$$\Rightarrow m = \text{int} \left( \frac{2z_s}{\pi} + \frac{1}{2} \right)$$

$$\text{把 } \sin \theta = z_s / R \text{ 代入得 } |P| = \frac{2}{\sqrt{r^2 + z_s^2}} \left| \sin \frac{k z_s z_s}{\sqrt{r^2 + z_s^2}} \right|$$

远距离

$$\approx \frac{2k z_s z_s}{r^2} \Rightarrow \text{声压以 } \frac{1}{r^2} \text{ 衰减} \rightarrow TL = 40 \log r.$$

2. 刚性面.

$$\text{此时 } P(r, z) = \frac{e^{ikR_1}}{R_1} + A' \frac{e^{ikR_2}}{R_2}.$$

此时  $\frac{dp}{dx} = 0$ . (位移为 0)

$$P(r, z) \approx \frac{e^{ikR_1} + A'e^{ikR_2}}{R}$$

$$= \frac{e^{ik(R - z_s \frac{z}{R})} + A'e^{ik(R + z_s \frac{z}{R})}}{R}$$

$$\Rightarrow A' = 1. \Rightarrow P(r, z) = \frac{e^{ikR_1}}{R_1} + \frac{e^{ikR_2}}{R_2}.$$

$$\text{同样 } P(r, z) = \frac{2}{R} \cos k z_s \sin \theta \cdot e^{ikR}.$$

$$\therefore |P(r, z)| = \frac{2}{R} |\cos k z_s \sin \theta|.$$

最大为  $\frac{2}{R}$  为  $k z_s \sin \theta = (m-1)\pi$   $m=1, 2, 3$ .

最小为 0 为  $k z_s \sin \theta = (\frac{2m-1}{2})\pi$ .

$$\text{这样求得 } m_{\text{max}} = \text{int}[\frac{2z_s}{\lambda} + \frac{1}{2}]$$

这时的传播损失.

$$|P| = \frac{2}{\sqrt{r^2 + z^2}} \left| \cos \frac{k z_s z r}{\sqrt{r^2 + z^2}} \right|$$

$$\because r \gg z_r, \cos \theta \rightarrow 1, |P| \rightarrow \frac{2}{r}$$

$$\therefore L_c = 20 \log r$$

衰减

$$\frac{dA}{dx} = -\alpha A \Rightarrow A = A_0 e^{-\alpha x},$$

自由空间中平面波衰减系数.

$$e^{-\alpha(kx - \omega t)} = e^{-\alpha(kx(1 + i\omega))}$$

传播损耗 ( $\alpha'$  单位为  $\text{dB/m}$ ):

$$\text{Loss} = -20 \log \frac{A}{A_0} \approx 8.686 \alpha x \Rightarrow \alpha' = 8.686 \alpha.$$

海水衰减系数随频率变化:

$$\alpha' \approx 3.3 \times 10^{-3} + \frac{0.11 f^2}{1+f^2} + \frac{44 f^2}{4100+f^2} + 3 \times 10^{-4} f^2$$

i) 低频衰减小.

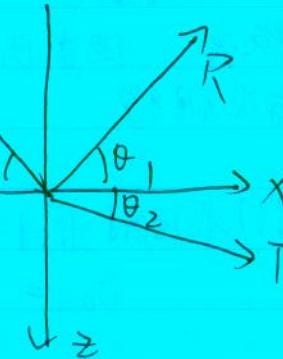
ii) 比电磁波衰减小很多.

界面.

$$P_i = e^{-ik(x_1 \cos \theta_1 + z \sin \theta_1)}$$

$$P_r = R e^{ik(x_1 \cos \theta_1 - z \sin \theta_1)} P_2, c_2$$

$$P_t = T e^{ik(x_1 \cos \theta_2 + z \sin \theta_2)}$$



边界条件

i) 声压连续

$$P_1 = P_i + P_r, \quad P_2 = P_t \Rightarrow P_1 = P_2$$

ii) 垂直质点速度连续

$$\frac{\partial P_1}{\partial z} \cdot \frac{1}{i w P_1} = \frac{\partial P_2}{\partial z} \cdot \frac{1}{i w P_2} \quad (P_{ir} = \rho w^2 \psi(w, r))$$

$$\Rightarrow k_1 \cos \theta_1 = k_2 \cos \theta_2$$

$$\frac{w}{c_1} \cos \theta_1 = \frac{w}{c_2} \cos \theta_2 \Rightarrow \frac{\cos \theta_1}{c_1} < \frac{\cos \theta_2}{c_2}$$

$$\Xi_i \equiv \frac{P_i C_i}{\sin \theta_i} \quad (\text{声压与垂直质点速度比})$$

$$R = \frac{P_2 C_2 / \sin \theta_2 - P_1 C_1 / \sin \theta_1}{P_2 C_2 / \sin \theta_2 + P_1 C_1 / \sin \theta_1} = \frac{z_2 - z_1}{z_2 + z_1} \quad \sin \theta_2 \text{ 组量}$$

$$T = \frac{2 P_2 C_2 / \sin \theta_2}{P_2 C_2 / \sin \theta_2 + P_1 C_1 / \sin \theta_1}, \quad (1+R=T) \quad \text{水平分量.}$$

i)  $R=1$  时理想反射  $\frac{\cos \theta}{c_1} = \frac{1}{c_2}$

$$\therefore \theta_c = \arccos\left(\frac{c_1}{c_2}\right)$$

由式子可看出  $\theta_1 > \theta_c$  时反射系数为实数即  $|R| < 1$  存在损失，但当  $\theta_1 < \theta_c$  时， $|R| = 1$  所以是理想反射，但有无相移

ii) 全透射  $|R|=0$ .

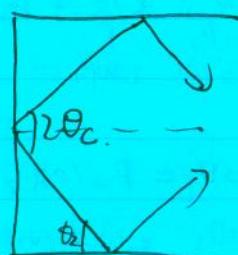
$$\theta_0 = \arctan \sqrt{\frac{1 - (C_2/C_1)^2}{[(P_2 C_2)/(P_1 C_1)]^2 - 1}}$$

$$\Rightarrow P_2 C_2 > P_1 C_1$$

存在  $C_2 < C_1$ ,  $P_2 C_2 > P_1 C_1$  深水海面.  
(分离).

$|\theta| < \theta_c$ : 离散谱, 是  
简正波场(全反射).

$|\theta| > \theta_c$ : 连续谱,  
是近场.



液体—固体界面

边界条件

分层空间

存在相移. 2d

$$\Delta \phi = k_2 h_2 \sin \theta_2$$

$$\begin{aligned} R &= R_{12} + T_{12} R_{23} T_{21} \exp(2i\phi_2) + T_{12} R_{23}^2 R_{21} T_{21} \exp(4i\phi_2) + \dots \\ &= R_{12} + T_{12} R_{23} T_{21} \exp(2i\phi_2) \sum_{n=0}^{\infty} [R_{23} R_{21} \exp(2i\phi_2)]^n \\ R &= \frac{R_{12} + R_{23} \exp(2i\phi_2)}{1 + R_{12} R_{23} \exp(2i\phi_2)}. \end{aligned}$$

1/4 波长分层(透镜).

① 四分之一波长隔层  $h_2 = \frac{m\lambda_2}{4}$  反射系数  
 $R = \frac{z_2 - z_1 z_3}{z_2 + z_1 z_3}$  只要  $\Xi_2 = \sqrt{z_1 \cdot z_3} \Rightarrow R=0$  (无反射) 只需隔  $\frac{1}{4}$  且阻抗  
为平均值.  
反射产生的非相干场称为混响.

② 半波长隔层.  $h_2 = \frac{m\lambda_2}{2}$

$$R = \frac{z_2 - z_1}{z_2 + z_1} \quad (\text{半波隔层不存在})$$

$\Rightarrow h_2 \ll \lambda_2$  也能得这一结果

### 波动方程

$$\begin{cases} \frac{\partial p'}{\partial t} = -\rho_0 \nabla \cdot V & \text{质量守恒} \\ \frac{\partial v}{\partial t} = -\frac{1}{\rho_0} \nabla p'(\rho) & \text{牛二} \\ p' = \rho' c^2 \\ (\rho = \rho_0 + \rho') \Rightarrow \nabla p = \nabla p' \end{cases}$$

$$\therefore \rho \nabla \cdot (\frac{1}{c^2} \nabla p) - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = 0.$$

$$\Rightarrow \nabla^2 p - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = 0. \quad (\text{声压}).$$

$$\frac{1}{\rho} \nabla \cdot (\rho c^2 \nabla \cdot V) - \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} = 0 \quad (\text{速度方程}).$$

引入速度势  $v = \nabla \phi$

$$\Rightarrow \nabla^2 \phi - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2} = 0 \quad (\text{用于变速但恒定密度}).$$

$$\frac{p}{v_x} = \rho_0 c \quad (\text{速度与声压的阻抗关系}).$$

引入位移势  $u = \nabla \psi$

$$\therefore \nabla^2 \psi - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} = 0. \quad (\text{恒定密度})$$

$$\Rightarrow p = -k \nabla^2 \psi.$$

### 亥姆霍兹方程

$$\nabla^2 \psi - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} = f(r, t).$$

→ 转动惯性上. (由于微分算子系数与时间无关).

$$[\nabla^2 + k^2(r)] \psi(r, w) = f(r, w)$$

$$k(r) = \frac{w}{c r}$$

其次项  $\nabla^2 [\nabla^2 + k^2(r)] \psi(r, w) = f(r, w).$

均匀介质 (有无时间关系  $e^{-iwt}$ )

平面波传播 → 直角坐标系.

$$\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

平面波解  $\psi(x, y, z) = \begin{cases} A e^{ikr} & \xrightarrow{\text{单一方向}} \int A e^{ikx} \\ B e^{-ikr} & \int B e^{-ikx} \end{cases}$

无指向均匀声源 → 柱坐标系  $r(r, \theta, z)$ .

$$\nabla^2 = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} r \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

对于声场只随  $r$  变化, 变为只塞尔方程.

$$[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} r \frac{\partial}{\partial r} + k^2] \psi(r) = 0.$$

$$\text{解为 } \psi(r) = \begin{cases} A J_0(kr) \\ B Y_0(kr) \end{cases}$$

用汉克尔函数表示.

$$\psi(r) = \begin{cases} C H_0^{(1)}(kr) = C [J_0(kr) + i Y_0(kr)] \\ D H_0^{(2)}(kr) = D [J_0(kr) - i Y_0(kr)] \end{cases}$$

$r \rightarrow \infty$  时  $\begin{cases} H_0^{(1)}(kr) = \sqrt{\frac{2}{\pi kr}} e^{i(kr - \frac{\pi}{4})} \\ H_0^{(2)}(kr) = \sqrt{\frac{2}{\pi kr}} e^{-i(kr - \frac{\pi}{4})} \end{cases}$

全向源——球坐标系

$$\left[ \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} r^2 \frac{\partial}{\partial r} + k^2 \right] \psi(r) = 0.$$

∴ 解为  $\psi(r) = \begin{cases} \frac{A}{r} e^{ikr} \\ \frac{B}{r} e^{-ikr} \end{cases}$

**格林函数** (推广). 是非齐次亥姆霍兹解.

现在于特解.

声场于半径为  $a$  小球产生.



$$u_r(r, t, a) = U(t) \quad \text{球面位移.}$$

声场全向的, 径向位移为  $u_r = \frac{\partial \psi(r, t)}{\partial r}$  ( $\psi$  满足齐次方程).

边界条件为  $u_r(a) = U(w)$  (从  $z=0$  支持).

由前面知道球全向源中无会聚波时

$$\psi(r) = A \frac{e^{ikr}}{r}$$

$$\therefore u_r(r) = A e^{ikr} \left( \frac{ik}{r} - \frac{1}{r^2} \right)$$

由于简单点源球半径远小于声波波长,  $ka \ll 1$

$$u_r(w, a) = A e^{ika} \frac{ika - 1}{a^2} \approx -\frac{A}{a^2}$$

$$\therefore A = -a^2 u_r(w, a) = -a^2 Q U(w).$$

定声源强度  $S_w = 4\pi a^2 U(w)$  为体积注入幅度.

$$\therefore \psi(r) = -S_w \frac{e^{ikr}}{4\pi r}$$

其中  $g_w(r, r_0) = \frac{e^{ikr}}{4\pi r} = \cancel{-S_w} \frac{\psi(r)}{S_w}$

格林函数.

$$g_w(r, r_0) = \frac{e^{ikr}}{4\pi r}, \quad R = |r - r_0|$$

满足  $[\nabla^2 + k^2] g_w(r, r_0) = -S_w \delta(r - r_0)$  点源.  
 $\Rightarrow [\nabla^2 + k^2] \psi(w, r) = S_w \delta(r - r_0).$

### 有界介质

在边值问题下, 需要

$$[\nabla^2 + k^2] g_w(r, r_0) = -S_w \delta(r - r_0) \text{ 通解.}$$

通解才特解 (如  $g_w(r, r_0)$ ) 与齐次解  $H_w(r)$  之和.

广义格林函数  $G_w(r, r_0) = g_w(r, r_0) + H_w(r)$ .

其中  $[\nabla^2 + k^2] H_w(r) = 0$

$$\Rightarrow [\nabla^2 + k^2] G_w(r, r_0) = -S_w \delta(r - r_0).$$

格林泛函

$$\Rightarrow \psi(r) = \int_S \left[ G_w(r, r_0) \frac{\partial \psi(r_0)}{\partial n_0} - \psi(r_0) \frac{\partial G_w(r, r_0)}{\partial n_0} \right] dS_0 - \int_V f(r_0) G_w(r, r_0) dV_0$$

可以选取次解使格林函数在边界上为0, 来消去面积分中的半极函数

半空间

$$\psi(r_0) \equiv 0, \quad r_0 = (x, y, 0)$$

代入格林泛函消去面积分后一项

$$\psi(r) = \int_S G_w(r, r_0) \frac{\partial \psi(r_0)}{\partial n_0} dS_0 - \int_V f(r_0) G_w(r, r_0) dV_0$$

再选广义格林函数在  $r_0 = (x, y, 0)$  处  $G_w(r, r_0) \equiv 0$ , 方程为  $\psi(r) = -S_w G_w(r, r_0)$  ( $f(r_0) = S_w \delta(r - r_0)$ )

∴ 必直接令  $G_w(r, r_0) = g_w(r, r_0) + H_w(r) = \frac{e^{irk}}{4\pi R} - \frac{e^{irk}}{4\pi R}$

## 液体半空间中声源 ①

i)  $P(r) = \rho w^2 \psi(r)$   
所以功释面为

$$\psi(r_0) \equiv 0 \quad r_0 = (x, y, 0).$$

这时格林函数简化为

$$\psi(r) = \int_S G_W(r, r_0) \frac{\partial \psi(r_0)}{\partial n_0} dS_0 - \int_V f(r_0) G_W(r, r_0) dV_0.$$

又  $f(r_0) = S_W \delta(r_0 - r)$

广义格林函数在  $r_0 = (x, y, 0)$  处有  $G_W(r, r_0) \equiv 0$

$$\Rightarrow \psi(r) = -S_W G_W(r, r_0)$$

⇒ 直接猜  $G_W(r, r_0) = g_W(r, r_0) + H_W(r)$   
 $= \frac{e^{ikr}}{4\pi R} - \frac{e^{ikr_0}}{4\pi R}$  (还是用齐次解+特解凑出来)

$$\psi(r) = -S_W \left[ \frac{e^{ikr}}{4\pi R} - \frac{e^{ikr_0}}{4\pi R} \right]$$

讨论.  $P(r) = \rho w^2 \psi(r, r)$

$$-S_W \frac{e^{ikr}}{4\pi R} \xrightarrow[\text{1/2} - 1/2]{=} \frac{e^{ikr}}{R} = P(r)$$

高频频源所需的体积注入幅度比低频频源小.

辐射条件:

$$R \left[ \frac{\partial}{\partial R} - ik \right] \psi(r_0) \rightarrow 0$$

$$R = |r - r_0| \rightarrow \infty$$

先只研究  $x, z$  平面

平面传播

$$\left[ \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} + k_z^2(z) \right] \psi(x, z) = S_W \delta(x) \delta(r - r_0).$$

变换  $\left[ \frac{\partial^2}{\partial z^2} + (k_z^2 - k_x^2) \right] \psi(k_x, z) = S_W \frac{\delta(z - z_0)}{2\pi}$

$$\psi(k_x, z) = -S_W G_W(k_x, z, z_0)$$

$$\text{又 } \therefore G_W(k_x, z, z_0) = g_W(k_x, z, z_0) + H_W(k_x, z)$$

$$\left[ \frac{\partial}{\partial z^2} + k_z^2 - k_x^2 \right] g_W(k_x, z, z_0) = -\frac{\delta(z - z_0)}{2\pi}$$

还想对首次解与特解叠加代入边界求其次解  $H_W(k_x, z)$

轴对称传播

采用柱坐标系

用汉克尔变换得

$$\left[ \frac{\partial^2}{\partial z^2} + (k_z^2 - k_x^2) \right] \psi(k_x, z) = S_W \frac{\delta(z - z_0)}{2\pi}$$

相似所以方程的解既是线源声场逆变换核函数，也是点源声场逆变换核函数.

柱面

① 变换不同

② 坐标系不同

③ 源形式不同

高斯半空间点源 (2).

$$\text{光波的 } H_w(kr, z) = A^+(kr) e^{ik_z z} + A^-(kr) e^{-ik_z z}, \\ k_z = \sqrt{k^2 - k_r^2}$$

$$z \rightarrow +\infty \text{ 时 } H_w(kr, z) = A^+(kr) e^{ik_z z} \\ z \rightarrow -\infty \text{ 时 } H_w(kr, z) = A^-(kr) e^{-ik_z z}.$$

自由场格林函数 (特解)

$$g_w(kr, z, z_s) = A(kr) \begin{cases} e^{ik_z(z-z_s)} & z > z_s \\ e^{-ik_z(z-z_s)} & z < z_s \end{cases} \\ = A(kr) e^{-ik_z|z-z_s|}$$

由亥姆霍兹方程积分得  $A(kr) = -\frac{1}{4\pi i k_z}$ .

$$\therefore g_w(kr, z, z_s) = -\frac{e^{ik_z|z-z_s|}}{4\pi i k_z} (g_w(r, r_0) = \frac{e^{ikR}}{4\pi R})$$

当  $kr = k$  时存在一个极点.

$k_r < k$  时为辐射场, 不同接收器深度上幅度一致,  
 $k_r > k$  时为渐消场, 离源越深的渐消程度越大.

水平方向 ( $r$ ) 柱面波.

垂直方向 ( $z$ ) 平面波或渐消波.

$$\text{由于 } z \rightarrow +\infty \Rightarrow H_w(kr, z) = A^+(kr) e^{ik_z z}$$

$$\therefore \Psi(kr, 0) = -S_w [g_w(kr, 0, z_s) + H_w(kr, 0)] \\ \Rightarrow S_w \left[ \frac{e^{ik_z z_s}}{4\pi i k_z} - A^+(kr) \right] = 0$$

$$\therefore \text{得到 } \Psi(kr, z) = S_w \left[ \frac{e^{ik_z|z-z_s|}}{4\pi i k_z} - \frac{e^{ik_z(z+z_s)}}{4\pi i k_z} \right]$$

同理在  $z = z_s + 2\lambda$  与  $z_s + 4\lambda$  处放接收器, 得到  
 $k_z = \frac{(m-1)\pi}{z_s}$  时格林函数为 0.

当  $k_z = \frac{(2m-1)\pi}{z_s}$  时格林函数最大.  $\Rightarrow m_{\max} = 5$ .  
代入  $k_z = ks \sin\theta$  ( $\theta$  为掠射角)



## 理想液体波导

① 把水面和底部看作压力  $z_s$  的  
静水面

$$P=0.$$

② 静像法

$$\psi(r, z) = -\frac{sw}{4\pi} \sum_{m=0}^{\infty} (-1)^m \left[ \frac{e^{ikR_m 1}}{R_m 1} - \frac{e^{ikR_m 2}}{R_m 2} - \frac{e^{ikR_m 3}}{R_m 3} + \frac{e^{ikR_m 4}}{R_m 4} \right]$$

$$R_m = \sqrt{r^2 + z_m^2}$$

$$z_m 1 = 2D_m - z_s + z$$

$$z_m 2 = 2D(m+1) - z_s - z$$

$$z_m 3 = 2D_m + z_s + z$$

$$z_m 4 = 2D(m+1) + z_s - z.$$

③ 积分变换

$$\psi(kr, z) = -sw [g_w(kr, z, z_s) + H_w(kr, z)]$$

$$g_w(kr, z, z_s) = -\frac{e^{ikz/2 - z_s}}{4\pi i k z}$$

$$H_w(kr, z) = A^+(kr) e^{ikz} + A^-(kr) e^{-ikz}.$$

当  $z=0$  与  $z=D$  时  $\psi=0$

$$\Rightarrow \int A^+(kr) + A^-(kr) = \frac{e^{ikz_s}}{4\pi i k z}$$

$$\int A^+(kr) e^{ikz_D} + A^-(kr) e^{-ikz_D} = \frac{e^{ikz(D-z_s)}}{4\pi i k z}$$

$$\therefore \psi(kr, z) = -\frac{sw}{4\pi} \begin{cases} \frac{\sin kz \cdot z \sin kz(D-z_s)}{kz \cdot \sin kz - D} & z < z_s \\ \frac{\sin kz \cdot z_s \sin kz(D-z)}{kz \cdot \sin kz - D} & z > z_s \end{cases}$$



模式存在  $kzD = m\pi$  时为极点。

$$\text{用 } kr \text{ 表示为 } \sqrt{k^2 - (\frac{m\pi}{D})^2}$$

$\psi(kr, z) \rightarrow \psi_{cr, z}$  用留数积分方法。

$$\psi_{cr, r, z} = -\frac{i sw}{2D} \sum_{m=1}^{\infty} \sin(k_m z) \sin(k_m z_s) H_0^{(1)}(k_m r)$$

从  $z$  方向看是正弦， $r$  方向看是  $H_0$  的渐逝。

$$H_0^{(1)}(kr) = \sqrt{\frac{2}{\pi kr}} e^{ickr} r^{-\frac{1}{4}}$$

由留数看出展开中每一项都以  $\sin(k_m z)$  形式与深度  $z$  有关了。

$$\text{由于 } kzD = m\pi \Rightarrow kz_1 = \frac{\pi}{D}$$

$z$  方向 第一极为  $\sin(\frac{\pi}{D}, z)$   $0 < z < D$

第二极为  $\sin(\frac{2\pi}{D}, z)$   $0 < z < D$

第三极为 ...



$r$  方向 主要取决于  $H_0^{(1)}(kr_m r)$

$$H_0^{(1)}(kr) = \sqrt{\frac{2}{\pi kr}} e^{ick_m r} r^{-\frac{1}{4}}$$

$kr_m$  为实数，可以看作水平传播模式。

$kr_m$  为虚数，是渐逝模式。

## 模态干涉

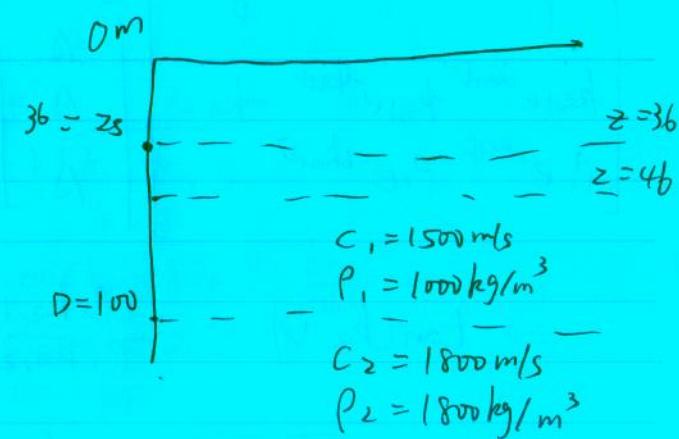
两个远离声源传播模式水平波数为  $k_{rm}$  与  $k_{rn}$ .

幅度为  $A_m(z)$  与  $A_n(z)$ .

$$|\psi(r, z)| \approx \frac{1}{\sqrt{r}} |A_m e^{ik_{rm}r} + A_n e^{ik_{rn}r}| \\ = \frac{1}{\sqrt{r}} \sqrt{A_m^2 + A_n^2 + 2A_m A_n \cos[r(c/k_{rm} - k_{rn})]}$$

角速度，振荡周期为  $L = \frac{2\pi}{k_{rm} - k_{rn}}$

## 匹克利斯波导



$$\psi_1(k_r, z) = S_w \frac{e^{ik_{z,1}|z-z_s|}}{4\pi k_{z,1}} + A_+^+(k_r) e^{ik_{z,1}z} + A_-^-(k_r) e^{-ik_{z,1}z}$$

$$\text{其中 } k_{z,1} = \sqrt{k_r^2 - k_z^2}, \quad k_z = \frac{w}{c_i}$$

在海面中，要满足无限远边界条件，向上传播分量为0。

$$\therefore \psi_1(k_r, z) = A_+^+(k_r) e^{ik_{z,1}(z-D)}$$

(此时  $k_r$  都是相同的)

边界条件. ① 海面声压为0

$$\therefore A_+^+(k_r) + A_-^-(k_r) = S_w \frac{i e^{ik_{z,1}z_s}}{4\pi k_{z,1}}$$

② 质点位移连续.  $\frac{dp}{dz}$

$$A_+^+(k_r) k_{z,1} e^{ik_{z,1}D} - k_{z,1} e^{ik_{z,1}D} A_-^-(k_r) - k_{z,2} A_+^+(k_r) \\ = k_{z,1} S_w \frac{i e^{ik_{z,1}(D-z_s)}}{4\pi k_{z,1}}$$

③ 声压连续性 (由于  $P = \rho w^2 \psi_{cw,n}$ )

$$\therefore \rho_1 e^{ik_{z,1}D} A_+^+(k_r) + \rho_1 e^{-ik_{z,1}D} A_-^-(k_r) - \rho_2 A_+^+(k_r) \\ = \rho_1 S_w \frac{i e^{ik_{z,1}(D-z_s)}}{4\pi k_{z,1}}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ k_{z,1}e^{ik_{z,1}D} & -k_{z,1}e^{-ik_{z,1}D} & -k_{z,2} \\ \rho_1 e^{ik_{z,1}D} & \rho_1 e^{-ik_{z,1}D} & -\rho_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_1^+ \\ A_1^- \\ A_2^+ \end{bmatrix} = \frac{\sin i}{4\pi k_{z,1}} \begin{bmatrix} e^{ik_{z,1}z_s} \\ k_{z,1}e^{ik_{z,1}(D-z_s)} \\ \rho_1 e^{ik_{z,1}(D-z_s)} \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \tan(k_{z,1}D) = -\frac{i\rho_2 k_{z,1}}{\rho_1 k_{z,2}}.$$

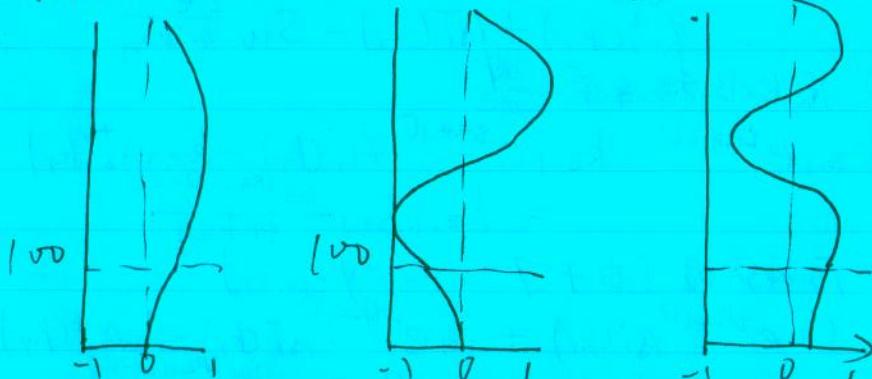
$$k_{z,1} = \sqrt{k_1^2 - k_y^2} \quad k_{z,2} = \sqrt{k_2^2 - k_y^2}$$

$$\text{由于 } k_1 = \frac{w}{c_1} \quad k_2 = \frac{w}{c_2} \Rightarrow k_1 > k_2$$

且只有  $|k_2| < |k_y| < |k_1|$  才有解.

$$\Rightarrow \text{函数法 } \psi(k, z) = -\frac{iS}{2D} \sum_{n=1}^M \text{Am}(k_{zm}) \sin(k_{zm} \cdot z) \sin(k_{zm} \cdot z_s) H_0^{(1)}(k_{zm} \cdot r)$$

同样看出垂直方向为类正弦波  $\sin(k_{zm} \cdot z)$ .



$$H_0^{(1)}(k_{zm} \cdot r) = \sqrt{\frac{2}{\pi k_{zm} \cdot r}} e^{i(k_{zm} \cdot r - \frac{\pi}{4})}$$

主要判断  $k_{zm} = k_{z,1} = \sqrt{k_1^2 - k_y^2}$  的范围.

我们对  $k_{zm}$  感兴趣.

$$\therefore 0 < k_{z,1,m} < \sqrt{k_1^2 - k_y^2}$$

构造函数:

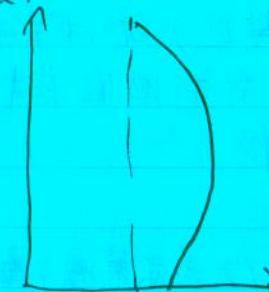
$$f(k_{z,1}) = \text{tg}(k_{z,1}D) + \frac{i\rho_2 k_{z,1}}{\rho_1 k_{z,2}}$$

$\therefore k_{z,1} \in (\frac{\pi}{2D}, \frac{\pi}{D})$  有极点.

$$\lim_{k_{z,1} \rightarrow (\frac{\pi}{2D})^+} f(k_{z,1}) = -\infty$$

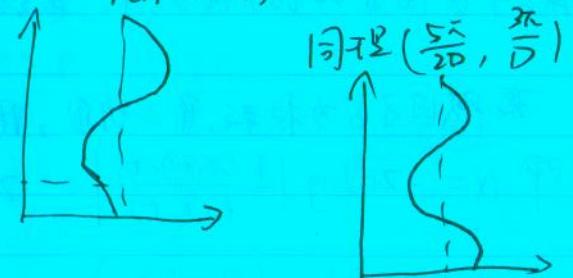
$$\lim_{k_{z,1} \rightarrow (\frac{\pi}{D})^+} f(k_{z,1}) > 0$$

$$\frac{\pi}{2} \rightarrow \pi.$$



$$\text{同理 } \lim_{k_{z,1} \rightarrow (\frac{3\pi}{2D})^+} f(k_{z,1}) = -\infty$$

$$\text{同理 } \lim_{k_{z,1} \rightarrow (\frac{2\pi}{D})^+} f(k_{z,1}) \geq 0.$$



对于  $z > D$  的图像，模态越大，海底中垂直线数绝对值越小，因而渐消慢，低号与理想波形相似，海底钢丝作应力释放面，而高号与 rigid (R) 性质相似。海面看作位移加  $\frac{d\phi}{dz} = 0$ .

### 声纳方程

$$SE = SL - TL - NV - DI - DT$$

信号余量 声源级(dB) 传播损失(dB) 噪声 捕获形式提高 捕获判决

$SE > 0$  即有效检测 (即实际接收信号与实现检测所需最小信号级之差)

DT 检测判决

### CB/INVDR

$\frac{\lambda}{2}$  → 最大的波列间隔

CBF:

1) 一个信号源最优, 不适合多个

$$y = a(\theta) x + n \quad n \sim CN(0, \sigma^2)$$

$$y \sim CN(a(\theta)x, \sigma^2 I)$$

/ 以然函数  $P(y, x, \theta) = \frac{1}{(x\sigma^2)^N} e^{-\frac{\|y - a(\theta)x\|^2}{\sigma^2}}$  复高斯  
求最大似然函数  $\Rightarrow \min \|y - a(\theta)x\|^2$

$$\Rightarrow \max |a^H(\theta)y|$$

INVDR: (可用于多个信号分析)

1) 来最大化信干比 (带通滤波)

$$\max \frac{|W^H a(\theta)|}{E[W^H c(t+n)]^2}$$

$$\max \frac{|W^H a(\theta)|^2}{W^H C_{t+n} W}$$

$$\max \frac{|W^H a(\theta)|^2}{W^H C_y W} = \max \frac{1}{W^H C_y W}$$

等价于  $\min W^H C_y W$

$$W^H a(\theta) = 1 \rightarrow \text{无偏性}$$

使在期望方向上阵列输出力  
最小, 同时使信噪比最大,  
提高分辨率与抗噪性能  
使干扰贡献的功耗最小, 但对角度

~~带通滤波~~

$e^{-j2\pi f_d s_n}$

$$\therefore \frac{2\pi d}{\lambda} \sin \theta_1 = W$$

$$\frac{2\pi d}{\lambda} \sin \theta_2 + 2\pi = W$$

$$\therefore \frac{d}{\lambda} (\sin \theta_1 - \sin \theta_2) = 1$$