Acoustic Wave Equation

Sjoerd de Ridder (most of the slides) & Biondo Biondi

January 16th 2011

▲□▶ ▲□▶ ▲□▶ ▲□▶ ▲□ ▶ ④ ●

Table of Topics

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 のへぐ

- Basic Acoustic Equations
- Wave Equation
- Finite Differences
- Finite Difference Solution
- Pseudospectral Solution
- Stability and Accuracy
- Green's function
- Perturbation Representation
- Born Approximation

Basic linearized acoustic equations in lossless, isotropic, non flowing media

Linearized - Linear for small perturbation on a static state. Lossless - Material parameters are independent of time. Isotropic - Material response independent of direction. Non flowing - No material derivative

Equation of motion

$$\rho \partial_t \upsilon_i + \partial_i \rho = f_i \tag{1}$$

(three equations for three components)

Acoustic stress-strain relationship

$$\rho \partial_t \mathbf{p} + \partial_i v_i = q \tag{2}$$

< □ > < 同 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > <

(a pressure-rate strain-rate relation)

Fields

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\rho} &= \boldsymbol{\rho}(\mathbf{x}, t) & \text{pressure} \\ \boldsymbol{\upsilon}_i &= \boldsymbol{\upsilon}_i(\mathbf{x}, t) & \text{i-component of velocity} \end{aligned}$$

Sources

$$m{q} = m{q}(\mathbf{x},t) ~~{
m volume~injection~rate} \ m{i}_i = f_i ~~m{i}_i - {
m component~of~external~force}$$

◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ 三臣 - のへぐ

Medium Parameters

 $\begin{aligned} \kappa &= \kappa(\mathbf{x}) \qquad \text{compressibility} \\ \rho &= \rho(\mathbf{x}) \qquad \text{density} \end{aligned}$

Wave Equation

Solve equations (1) and (2) for pressure

$$\rho \partial_i \rho^{-1} \partial_i p - \rho \kappa \partial_t^2 p = \rho \partial_i \rho^{-1} f_i - \rho \partial_t q, \qquad (3)$$

or

$$\partial_i^2 \boldsymbol{p} - \rho \kappa \partial_t^2 \boldsymbol{p} = \rho \partial_i \rho^{-1} f_i - \rho \partial_t \boldsymbol{q} + \rho^{-1} \partial_i \rho \partial_i \boldsymbol{p}.$$
(4)

Thus in a constant density and sourceless medium

$$\partial_i^2 p - c^{-2} \partial_t^2 p = 0, \tag{5}$$

< ロ > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □

with wave velocity $c = c(\mathbf{x}) = \sqrt{\kappa \rho}$, $\kappa = \kappa(\mathbf{x})$, $\rho = \rho_0$.

Finite Differences

Derivation of finite difference stencils for $\frac{\partial F(s)}{\partial s}$

Expand $F(s + \Delta s)$ in Taylor series

$$F(s + \Delta s) = F(s) + \frac{1}{1!} \partial_s F(s) \Delta s + \sum_{i=2}^{\infty} \frac{1}{i!} \partial_s^i F(s) \left\{ \Delta s \right\}^i$$
(6)

Express $\frac{\partial F(s)}{\partial s}$ as a function of ...

$$\partial_{s}F(s) = \frac{1}{\Delta s} \left\{ F(s + \Delta s) - F(s) \right\} - \sum_{i=2}^{\infty} \frac{1}{i!} \partial_{s}^{i}F(s) \left\{ \Delta s \right\}^{i-1}$$
(7)

< □ > < 同 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > <

this is a forward finite difference stencil.

Expand $F(s + \Delta s)$ and $F(s - \Delta s)$ in Taylor series

$$F(s + \Delta s) = F(s) + \frac{1}{1!}\partial_s F(s)\Delta s + \sum_{i=2}^{\infty} \frac{1}{i!}\partial_s^i F(s) \left\{\Delta s\right\}^i$$
(8)

$$F(s - \Delta s) = F(s) - \frac{1}{1!} \partial_s F(s) \Delta s + \sum_{i=2}^{\infty} \frac{1}{i!} \partial_s^i F(s) \left\{-\Delta s\right\}^i \qquad (9)$$

Substract equations (9) from (8), express $\frac{\partial F(s)}{\partial s}$ as a function of ...

$$\partial_{s}F(s) = \frac{1}{2\Delta s} \{F(s + \Delta s) - F(s - \Delta s)\} - \sum_{i=1}^{\infty} \frac{1}{(1+2i)!} \partial_{s}^{1+2i}F(s) \{\Delta s\}^{2i}$$
(10)

・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・

this is a centered finite difference stencil.

or last, $\partial_s F(s)$ in a backward finite difference stencil from equation (9) as

$$\partial_{s}F(s) = \frac{1}{\Delta s} \left\{ F(s) - F(s - \Delta s) \right\} - \sum_{i=2}^{\infty} \frac{1}{i!} \partial_{s}^{i}F(s) \left\{ \Delta s \right\}^{i-1}$$
(11)

Derivation of finite difference stencils for $\partial_s^2 F(s)$

Add equation (9) and (8), express $\partial_s^2 F(s)$ as a function of ...

$$\partial_{s}^{2}F(s) = \frac{1}{(\Delta s)^{2}} \{F(s - \Delta s) - 2F(s) + F(s + \Delta s)\} + \sum_{i=1}^{\infty} \frac{1}{(2+2i)!} \partial_{s}^{2+2i}F(s) \{\Delta s\}^{2i}$$
(12)

This is a centered finite difference. Forward and backward finite difference stencils for $\partial_s^2 F(s)$ can be obtained from combinations of Taylor series for $F(s + \Delta s)$ and $F(s + 2\Delta s)$, or $F(s - \Delta s)$ and $F(s - 2\Delta s)$ respectively.

(日) (同) (三) (三) (三) (○) (○)

Finite Difference Solution of WE

Wave equation, FD 2nd-order in space

$$\Delta h = \Delta y = \Delta h$$

$$\nabla^2 P(x,t) - \frac{1}{c^2(x)} \partial_t^2 P(x,t) = \frac{1}{(\Delta h)^2} \frac{\begin{vmatrix} +1 \\ +1 \\ -2 \\ +1 \end{vmatrix} P_x(t) - \frac{1}{c^2(x)} \partial_t^2 P_x(t)$$
(13)

Laplacian, FD 4th-order in space

$$\nabla^{2} P(x,t) - \frac{1}{c^{2}(x)} \partial_{t}^{2} P(x,t) = \frac{1}{12(\Delta h)^{2}} \begin{bmatrix} & -1 & & \\ & +16 & & \\ \hline -1 & +16 & -30 & +16 & -1 \\ & & +16 & & \\ \hline & & -1 & & \\ \hline & & -1 & & \\ \hline & & -1 & & \\ \hline & & -\frac{1}{c^{2}(x)} \partial_{t}^{2} P_{x}(t) & (14) \end{bmatrix} P_{x}(t)$$

◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ 三臣 - のへぐ

Laplacian, FD 4th-order in space, isotropic

$$\nabla^{2} P(x,t) = \frac{1}{\alpha \ 12(\Delta h)^{2}} \boxed{\begin{array}{c|c} & -1 & & & \\ & +16 & & \\ \hline -1 & +16 & -30 & +16 & -1 \\ \hline & +16 & & \\ \hline & & -1 & & \\ \hline \end{array}} P_{x}(t) + \\ \frac{1}{\beta \ 12(\Delta h)^{2}} \boxed{\begin{array}{c|c} -1 & & & -1 \\ \hline & +16 & +16 \\ \hline & -30 & & \\ \hline & +16 & +16 \\ \hline \hline & -1 & & & -1 \\ \hline \end{array}} P_{x}(t)$$
(15)

 $\beta = \frac{1-\alpha}{2}$, for example: $\alpha = 1 \rightarrow \beta = 0$, $\alpha = 1/2 \rightarrow \beta = 1/4$ or $\alpha = 2/3 \rightarrow \beta = 1/6$.

▲□▶▲□▶▲□▶▲□▶ □ のQ@

Wave equation, FD 2nd-order time stepping

$$\partial_t^2 P(x,t) - c^2(x) \nabla^2 P(x,t) = \frac{1}{\Delta t^2} \boxed{1 - 2 1} P_t(x) - c^2(x) \nabla^2 P_t(x)$$
(16)

Solve for $P_{t+1}(x)$

$$P_{t+1}(x) = 2P_t(x) - P_{t-1}(x) + \Delta t^2 c^2(x) \nabla^2 P_t(x)$$
(17)

Wave equation, FD 4th-order time stepping

Include the 4^{th} -order derivative from equation (12), by substituting the wave equation (Dablain, 1986), as

$$\partial_t^4 P(x,t) = \partial_t^2 \partial_t^2 P(x,t) = \partial_t^2 c^2(x) \nabla^2 P(x,t)$$
(18)

・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・

Pseudospectral (Fourier) methods

► Laplacian computed using FFTs: $c^{2}(x) \nabla^{2} P_{t}(x) \approx c^{2}(x) \operatorname{FFT}^{-1} \left\{ -\left| \vec{k} \right|^{2} \operatorname{FFT} \left[P_{t}(x) \right] \right\}$

Wave equation, FD 2nd-order time stepping and pseudospectral Laplacian:

$$P_{t+1}(x) = 2P_{t}(x) - P_{t-1}(x) + \Delta t^{2}c^{2}(x) \operatorname{FFT}^{-1} \left\{ -\left| \vec{k} \right|^{2} \operatorname{FFT} \left[P_{t}(x) \right] \right\}$$

Stability and accuracy of explicit methods

► Courant number : Cour = <u>cmax</u> Δt min(Δx,Δy,Δz) where cmax is the maximum velocity.

► Courant-Friedrichs-Lewy (CFL) condition : Cour ≤ 1 it is a *necessary*, but not *sufficient* condition for a stable explicit extrapolator.

► Numerical dispersion causes c_P ≠ c, where c_P = ω/ |k| is the effective phase velocity of numerically propagated waves Stability and accuracy analysis of pseudospectral methods

• Substitute a generic plane wave solution: $\exp\left[i\left(\vec{k}x+\omega t\right)\right]$

• Dispersion relation:
$$\omega = \frac{2\sin^{-1}\left(\pm \frac{c\Delta t |\vec{k}|}{2}\right)}{\Delta t}$$

• Phase velocity:
$$c_P = \frac{\omega}{|\vec{k}|} = \frac{2\sin^{-1}\left(\pm \frac{c\Delta t|\vec{k}|}{2}\right)}{\Delta t|\vec{k}|}$$

- For stability it must be $\frac{c\Delta t |\vec{k}|}{2} \leq 1$:
 - ID: Maximum k equal to Nyquist wavenumber k_{Nyq} = π/Δx stability requires Cour ≤ 2/π ≈ 0.636
 - ▶ 2D: $k_{\text{max}} = \sqrt{2}k_{\text{Nyq}}$ stability requires $\text{Cour} \le \sqrt{2}/\pi \approx 0.45$
 - ▶ 3D: $k_{\text{max}} = \sqrt{3}k_{\text{Nyq}}$ stability requires $\text{Cour} \le 2/\sqrt{3}\pi \approx 0.367$

Stability and accuracy of 2nd-order in time and space

Substitute a generic plane wave solution: $\exp\left[i\left(\vec{k}x+\omega t\right)\right]$

• Dispersion relation:
$$\omega = \frac{2\sin^{-1}\left[\frac{c\Delta t}{\Delta x}\sqrt{\sin^2\left(\frac{k_x\Delta x}{2}\right) + \sin^2\left(\frac{k_z\Delta x}{2}\right)}\right]}{\Delta t}$$

- ▶ Phase velocity (worst case at $k_x = 0$ or $k_z = 0$): $c_P = \frac{\omega}{k_x} = \frac{2 \sin^{-1} \left[\frac{c\Delta t}{\Delta x} \sin\left(\frac{k_x \Delta x}{2}\right)\right]}{\Delta t k_x}$
- ► For stability the argument of sin⁻¹ must be between -1 and 1:
 - ▶ **1D:** Cour ≤ 1
 - ▶ 2D: Worst case at $k_x = k_z = k_{Nyq}$: Cour $\leq \sqrt{2}/2 \approx 0.707$

Observations

Stability

- Stability constraint becomes more stringent with higher dimensions
- FD "more stable" than pseudospectral because errors in the spatial derivatives slows down high frequencies.

Dispersion

- Pseudospectral
 - High frequencies (wavenumbers) arrive before low frequencies (wavenumbers).
 - Dispersion gets worse as the Courant number increases.
- ► FD
 - High frequencies (wavenumbers) "tend" to arrive after low frequencies (wavenumbers).

Dispersion gets better as the Courant number increases.



◆□> ◆□> ◆三> ◆三> ・三 ・ のへ()・



▲ロト ▲圖 ト ▲ ヨト ▲ ヨト ― ヨー つくぐ



▲ロト ▲圖 ト ▲ ヨト ▲ ヨト ― ヨー つくぐ



◆□> ◆□> ◆三> ◆三> ・三 ・ のへ()・

Frequency dispersion with pseudspectral Laplacian



◆□> ◆□> ◆三> ◆三> ・三 ・ のへ()・



◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ ○□ ●



・ロト ・四ト ・ヨト ・ヨト

≣ ୬९୯



◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ 三臣 - のへ⊙



◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ 三臣 - のへ⊙

Wavelength dispersion with pseudspectral Laplacian



◆□> ◆□> ◆三> ◆三> ・三 ・ のへで

Green's function

Introduce Green's function for a constant density and sourceless medium equation (5) by a point source term acting at t = 0 and $\mathbf{x} = \mathbf{x}_s$

$$\partial_i^2 G - c^{-2} \partial_t^2 G = -\delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_s)\delta(t), \tag{19}$$

where $G = G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t)$ is the Green's function.

The solution for pressure to another forcing function for example $s = s\mathbf{x}, t$ can be represented as

$$p(\mathbf{x},t) = -\int \oint G(\mathbf{x},\mathbf{x}',t-t')s(\mathbf{x}',t')d\mathbf{x}'dt'$$
(20)

< □ > < 同 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > <

Perturbation Representation

Represent the medium velocity as a background velocity and a perturbation

$$c^{-2}(\mathbf{x}) = c_b^{-2}(\mathbf{x}) \left[1 + \alpha(\mathbf{x})\right]$$
 (21)

(ロ)、(型)、(E)、(E)、 E、 の(の)

Substitution into equation (19) gives

$$\partial_i^2 G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t) - c_b^{-2}(\mathbf{x}) \partial_t^2 G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t) =$$

$$-\delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_s)\delta(t) + \alpha(\mathbf{x})c_b^{-2}(\mathbf{x})\partial_t^2 G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t),$$
(22)

Introducing $G_b(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t)$ as a solution to

$$\partial_i^2 G_b(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t) - c_b^{-2}(\mathbf{x}) \partial_t^2 G_b(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t) = -\delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_s)\delta(t), \quad (23)$$

we see that is we represent the full solution as a sum of the background solution plus a perturbed solution as

$$G(\mathbf{x},\mathbf{x}_s,t) = G_b(\mathbf{x},\mathbf{x}_s,t) + G_p(\mathbf{x},\mathbf{x}_s,t).$$
(24)

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 のへぐ

Equation (22) can be thus written as

$$\partial_i^2 G_p(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t) - c_b^{-2}(\mathbf{x}) \partial_t^2 G_p(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t) = \alpha(\mathbf{x}) c_b^{-2}(\mathbf{x}) \partial_t^2 G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t).$$
(25)

Note the forcing function dependent on medium parameter α . Thus using a representation as (20) for $G_p(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t)$ we find for $G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t)$

$$G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_{s}, t) = G_{b}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_{s}, t) -$$

$$\int \oint G_{b}(\mathbf{x}, \mathbf{x}', t - t') \alpha(\mathbf{x}') c_{b}^{-2}(\mathbf{x}') \partial_{t}^{2} G(\mathbf{x}', \mathbf{x}_{s}, t') \mathrm{d}\mathbf{x}' \mathrm{d}t'$$
(26)

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 のへぐ

Born Approximation

The Born approximation is made in the perturbation representation by substituting the total field under the integral for the background field.

$$G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_{s}, t) = G_{b}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_{s}, t) -$$

$$\int \oint G_{b}(\mathbf{x}, \mathbf{x}', t - t') \alpha(\mathbf{x}') c_{b}^{-2}(\mathbf{x}') \partial_{t}^{2} G_{b}(\mathbf{x}', \mathbf{x}_{s}, t') d\mathbf{x}' dt'$$
(27)

This is an explicit representation for $G(\mathbf{x}, \mathbf{x}_s, t)$.

The perturbation can represent a (single additional) scattered wavefield as

$$G_{s}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_{s}, t) = d(\mathbf{x}, \mathbf{x}_{s}, t) = -\int \oint G_{b}(\mathbf{x}, \mathbf{x}', t - t') \alpha(\mathbf{x}') c_{b}^{-2}(\mathbf{x}') \partial_{t}^{2} G_{b}(\mathbf{x}', \mathbf{x}_{s}, t') d\mathbf{x}' dt'.$$
(28)