

# **Project 2: Solving the Wave Equation**

Analisi Matematica, Numerica e Strategie Implementative

Oleg Nedina , Nicolò Buttini , Diana Bonalumi

24 novembre 2025

# Indice

|          |  |           |
|----------|--|-----------|
| <b>1</b> | <b>Introduzione e Definizione del Problema</b>                 | <b>2</b>  |
| 1.1      | Obiettivo del Progetto . . . . .                               | 2         |
| 1.2      | Il Modello Matematico (Problema Forte) . . . . .               | 2         |
| <b>2</b> | <b>Analisi Fisica e Proprietà Iperboliche</b>                  | <b>3</b>  |
| 2.1      | Velocità Finita e Coni di Luce . . . . .                       | 3         |
| 2.2      | Analisi Energetica e Conservazione . . . . .                   | 3         |
| 2.2.1    | Dimostrazione della Conservazione (Caso Omogeneo) . . . . .    | 3         |
| 2.2.2    | Caso Non Omogeneo (Il nostro progetto) . . . . .               | 4         |
| <b>3</b> | <b>Discretizzazione Spaziale (FEM)</b>                         | <b>5</b>  |
| 3.1      | Formulazione Debole . . . . .                                  | 5         |
| 3.2      | Lifting e Sistema Semidiscreto . . . . .                       | 5         |
| 3.2.1    | Gestione Algebrica dei Vincoli (Partitioning) . . . . .        | 5         |
| <b>4</b> | <b>Discretizzazione Temporale: Metodo di Newmark</b>           | <b>6</b>  |
| 4.1      | Formulazione Generale . . . . .                                | 6         |
| 4.2      | Derivazione del Sistema Risolvente . . . . .                   | 6         |
| 4.3      | Strategie Implementative a Confronto . . . . .                 | 6         |
| 4.3.1    | Metodo A: Implicito ( $\beta = 0.25, \gamma = 0.5$ ) . . . . . | 6         |
| 4.3.2    | Metodo B: Esplicito ( $\beta = 0, \gamma = 0.5$ ) . . . . .    | 7         |
| <b>5</b> | <b>Algoritmi e Pseudo-Codice</b>                               | <b>8</b>  |
| 5.1      | Inizializzazione Consistente . . . . .                         | 8         |
| 5.2      | Algoritmo Implicito (Caso A) . . . . .                         | 8         |
| 5.3      | Algoritmo Esplicito (Caso B) . . . . .                         | 8         |
| <b>6</b> | <b>Strategia di Verifica e Conclusioni</b>                     | <b>10</b> |

# Capitolo 1

## Introduzione e Definizione del Problema

### 1.1 Obiettivo del Progetto

Il progetto richiede l'implementazione di un solutore agli Elementi Finiti (FEM) per l'equazione delle onde in un dominio bidimensionale  $\Omega$ , come specificato nella traccia ufficiale *projects.pdf*. L'obiettivo è duplice: simulare la propagazione ondosa sotto condizioni al contorno variabili nel tempo e condurre un'analisi comparativa tra diversi schemi di integrazione temporale (Implicito ed Esplicito), valutandone stabilità, proprietà dispersive e scalabilità parallela (MPI).

### 1.2 Il Modello Matematico (Problema Forte)

Consideriamo l'equazione delle onde scalare con velocità di propagazione normalizzata  $c = 1$ . Il problema ai valori iniziali e al contorno (IBVP) è definito come:

$$\begin{cases} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} - \Delta u = f & \text{in } \Omega \times (0, T] \\ u = g(t) & \text{su } \partial\Omega \times (0, T] \\ u(\mathbf{x}, 0) = u_0(\mathbf{x}) & \text{in } \Omega \\ \frac{\partial u}{\partial t}(\mathbf{x}, 0) = u_1(\mathbf{x}) & \text{in } \Omega \end{cases} \quad (1.1)$$

Dove  $f$  è il termine forzante,  $g(t)$  rappresenta la condizione di Dirichlet non omogenea (time-dependent), e  $u_0, u_1$  sono rispettivamente lo spostamento e la velocità iniziali. Come notato in *Salsa, Partial Differential Equations in Action*, la presenza di termini non omogenei al bordo richiede un trattamento specifico sia nell'analisi energetica che nella formulazione numerica (Lifting).

# Capitolo 2

# Analisi Fisica e Proprietà Iperboliche

## 2.1 Velocità Finita e Coni di Luce

L'equazione (1.1) è il prototipo delle equazioni alle derivate parziali iperboliche. A differenza delle equazioni paraboliche (come quella del calore), dove l'informazione si propaga istantaneamente, l'equazione delle onde presenta una **velocità di propagazione finita**.

Come dettagliato nel documento *Light Cones*, definiamo il **Cono di Luce** (o cono caratteristico) con vertice in  $(\mathbf{x}_0, t_0)$  come l'insieme dei punti  $(\mathbf{x}, t)$  tali che:

$$|\mathbf{x} - \mathbf{x}_0| \leq c|t - t_0|$$

Questo concetto definisce la struttura causale del problema:

- **Dominio di Dipendenza:** Il valore della soluzione in un punto  $(\mathbf{x}, t)$  dipende esclusivamente dai dati iniziali contenuti nella base del cono passato intersecata con il piano  $t = 0$ .
- **Dominio di Influenza:** Una perturbazione in  $(\mathbf{x}_0, 0)$  si propaga solo all'interno del cono futuro. I punti esterni al cono non avvertono alcun effetto fino a quando l'onda non li raggiunge.

**Osservazione 2.1** (Implicazione Numerica). *Questa proprietà fisica è la base teorica della condizione CFL (Courant-Friedrichs-Lowy) per gli schemi numerici esplicativi. Affinché uno schema sia stabile, il "cono di dipendenza numerico" deve contenere interamente il "cono di dipendenza fisico". Se  $\Delta t$  è troppo grande, il dominio numerico è troppo stretto e si perde informazione fisica, causando instabilità (esplosione della soluzione).*

## 2.2 Analisi Energetica e Conservazione

L'energia totale del sistema al tempo  $t$  è data dalla somma dell'energia cinetica e dell'energia potenziale elastica:

$$E(t) = \frac{1}{2} \|u_t(t)\|_{L^2(\Omega)}^2 + \frac{1}{2} \|\nabla u(t)\|_{L^2(\Omega)}^2 \quad (2.1)$$

### 2.2.1 Dimostrazione della Conservazione (Caso Omogeneo)

Seguendo la derivazione presente in *Light Cones and Energy Conservation*, dimostriamo che per un sistema isolato ( $f = 0, g = 0$ ), l'energia si conserva. Deriviamo  $E(t)$  rispetto al tempo:

$$\frac{dE}{dt} = \int_{\Omega} u_t u_{tt} d\mathbf{x} + \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla u_t d\mathbf{x}$$

Sostituendo l'equazione delle onde  $u_{tt} = \Delta u$  nel primo integrale:

$$\frac{dE}{dt} = \int_{\Omega} u_t \Delta u \, d\mathbf{x} + \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla u_t \, d\mathbf{x}$$

Applicando la prima identità di Green al termine  $\int u_t \Delta u$ :

$$\int_{\Omega} u_t \Delta u \, d\mathbf{x} = - \int_{\Omega} \nabla u_t \cdot \nabla u \, d\mathbf{x} + \int_{\partial\Omega} u_t \frac{\partial u}{\partial n} \, d\sigma$$

Sostituendo nell'espressione della derivata:

$$\frac{dE}{dt} = \left( - \int_{\Omega} \nabla u_t \cdot \nabla u + \int_{\Omega} \nabla u \cdot \nabla u_t \right) + \int_{\partial\Omega} u_t \frac{\partial u}{\partial n} \, d\sigma$$

I termini tra parentesi si cancellano. Rimane il termine di bordo. Se  $u|_{\partial\Omega} = 0$ , allora anche la velocità al bordo  $u_t|_{\partial\Omega} = 0$ , annullando l'integrale.

$$\Rightarrow \frac{dE}{dt} = 0 \quad (\text{Energia Costante})$$

### 2.2.2 Caso Non Omogeneo (Il nostro progetto)

Nel nostro caso specifico,  $u = g(t)$  sul bordo, quindi  $u_t = g'(t) \neq 0$ .

$$\frac{dE}{dt} = \int_{\partial\Omega} g'(t) \frac{\partial u}{\partial n} \, d\sigma \neq 0$$

Il sistema non è conservativo: l'energia varia a causa del lavoro compiuto dalle forze esterne al bordo. **Nota di Implementazione:** Utilizzeremo comunque il calcolo dell'energia come strumento di debugging. Impostando temporaneamente  $g = 0$  e  $f = 0$ , verificheremo che il nostro solver conservi l'energia numerica (a meno di errori di dispersione temporale).

# Capitolo 3

## Discretizzazione Spaziale (FEM)

### 3.1 Formulazione Debole

Introduciamo lo spazio di Sobolev  $V = H^1(\Omega)$  e il sottospazio  $V_0 = H_0^1(\Omega)$  delle funzioni nulle al bordo. Moltiplicando l'equazione forte per una funzione test  $v \in V_0$  e integrando per parti, otteniamo:

$$(\ddot{u}, v) + (\nabla u, \nabla v) = (f, v) \quad \forall v \in V_0 \quad (3.1)$$

dove  $(\cdot, \cdot)$  indica il prodotto scalare  $L^2$ .

### 3.2 Lifting e Sistema Semidiscreto

Poiché  $u \notin V_0$ , decomponiamo la soluzione come  $u(t) = u_0(t) + u_g(t)$ , dove  $u_0 \in V_0$  è l'incognita e  $u_g$  è un rilevamento dei dati al bordo. Discretizzando con una base FEM  $\{\varphi_j\}$ , otteniamo il sistema matriciale:

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{U}} + \mathbf{K}\mathbf{U} = \mathbf{F} \quad (3.2)$$

#### 3.2.1 Gestione Algebrica dei Vincoli (Partitioning)

Per implementare correttamente la condizione  $u = g(t)$ , partizioniamo i gradi di libertà in Interni ( $\mathcal{I}$ ) e Bordo ( $\Gamma$ ):

$$\begin{bmatrix} \mathbf{M}_{\mathcal{I}\mathcal{I}} & \mathbf{M}_{\mathcal{I}\Gamma} \\ \mathbf{M}_{\Gamma\mathcal{I}} & \mathbf{M}_{\Gamma\Gamma} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{\mathbf{U}}_{\mathcal{I}} \\ \ddot{\mathbf{U}}_{\Gamma} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \mathbf{K}_{\mathcal{I}\mathcal{I}} & \mathbf{K}_{\mathcal{I}\Gamma} \\ \mathbf{K}_{\Gamma\mathcal{I}} & \mathbf{K}_{\Gamma\Gamma} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{U}_{\mathcal{I}} \\ \mathbf{U}_{\Gamma} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{F}_{\mathcal{I}} \\ \mathbf{F}_{\Gamma} \end{bmatrix}$$

Poiché conosciamo  $\mathbf{U}_{\Gamma} = g(t)$  e  $\ddot{\mathbf{U}}_{\Gamma} = \ddot{g}(t)$ , spostiamo i termini noti a destra (Lifting Algebrico) e risolviamo solo per  $\mathbf{U}_{\mathcal{I}}$ :

$$\mathbf{M}_{\mathcal{I}\mathcal{I}}\ddot{\mathbf{U}}_{\mathcal{I}} + \mathbf{K}_{\mathcal{I}\mathcal{I}}\mathbf{U}_{\mathcal{I}} = \mathbf{F}_{\mathcal{I}} - \left( \mathbf{K}_{\mathcal{I}\Gamma}\mathbf{U}_{\Gamma} + \mathbf{M}_{\mathcal{I}\Gamma}\ddot{\mathbf{U}}_{\Gamma} \right) \quad (3.3)$$

In `deal.II`, questo processo è automatizzato dalla classe `AffineConstraints`, che modifica la matrice di sistema e il vettore RHS ("condensing") prima della risoluzione.

# Capitolo 4

## Discretizzazione Temporale: Metodo di Newmark

Per l'integrazione temporale, adottiamo la famiglia di schemi **Newmark- $\beta$** , ampiamente discussa in *Quarteroni, Numerical Models for Differential Problems* (Cap. 13).

### 4.1 Formulazione Generale

Siano  $\mathbf{U}_n, \dot{\mathbf{U}}_n, \ddot{\mathbf{U}}_n$  le approssimazioni al tempo  $t_n$ . Lo schema definisce lo stato al tempo  $t_{n+1}$  come:

$$\mathbf{U}_{n+1} = \mathbf{U}_n + \Delta t \dot{\mathbf{U}}_n + \frac{\Delta t^2}{2} [(1 - 2\beta) \ddot{\mathbf{U}}_n + 2\beta \ddot{\mathbf{U}}_{n+1}] \quad (4.1)$$

$$\dot{\mathbf{U}}_{n+1} = \dot{\mathbf{U}}_n + \Delta t [(1 - \gamma) \ddot{\mathbf{U}}_n + \gamma \ddot{\mathbf{U}}_{n+1}] \quad (4.2)$$

Combinando queste con l'equazione di equilibrio al tempo  $n + 1$ :

$$\mathbf{M} \ddot{\mathbf{U}}_{n+1} + \mathbf{K} \mathbf{U}_{n+1} = \mathbf{F}_{n+1} \quad (4.3)$$

### 4.2 Derivazione del Sistema Risolvente

Per implementare il metodo, dobbiamo isolare l'incognita primaria. Se  $\beta > 0$ , il metodo è implicito. Ricaviamo  $\ddot{\mathbf{U}}_{n+1}$  dalla (4.1):

$$\ddot{\mathbf{U}}_{n+1} = \frac{1}{\beta \Delta t^2} (\mathbf{U}_{n+1} - \mathbf{U}_n - \Delta t \dot{\mathbf{U}}_n) - \frac{1 - 2\beta}{2\beta} \ddot{\mathbf{U}}_n$$

Sostituendo nell'equazione di equilibrio (4.3), otteniamo un sistema lineare nella forma  $\mathbf{A}_{sys} \mathbf{U}_{n+1} = \mathbf{b}$ :

$$\underbrace{\left( \frac{1}{\beta \Delta t^2} \mathbf{M} + \mathbf{K} \right)}_{\mathbf{A}_{sys}} \mathbf{U}_{n+1} = \mathbf{F}_{n+1} + \mathbf{M} \left[ \frac{1}{\beta \Delta t^2} \mathbf{U}_n + \frac{1}{\beta \Delta t} \dot{\mathbf{U}}_n + \frac{1 - 2\beta}{2\beta} \ddot{\mathbf{U}}_n \right] \quad (4.4)$$

### 4.3 Strategie Implementative a Confronto

#### 4.3.1 Metodo A: Implicito ( $\beta = 0.25, \gamma = 0.5$ )

Corrisponde alla regola del trapezio (Constant Average Acceleration).

- **Stabilità:** Incondizionatamente stabile (A-stable). Nessun vincolo su  $\Delta t$ .

- **Proprietà:** Conservativo (simplettico) se  $\gamma = 0.5$ . Non introduce smorzamento numerico.
- **Costo:** Richiede la risoluzione di un sistema lineare ad ogni passo. In parallelo, usiamo il solver CG precondizionato con **AMG** (Algebraic Multigrid) tramite i wrapper Trilinos.

#### 4.3.2 Metodo B: Esplicito ( $\beta = 0, \gamma = 0.5$ )

Corrisponde alle Differenze Centrali (Leap-frog).

- **Stabilità:** Condizionata dalla CFL:  $\Delta t \leq h_{min}/c$ .
- **Mass Lumping:** Ponendo  $\beta = 0$ , non possiamo dividere per zero nella formula implicita. Usiamo invece l'equazione del moto diretta:  $\mathbf{M}\ddot{\mathbf{U}} = \mathbf{F} - \mathbf{K}\mathbf{U}$ . Per evitare di invertire  $\mathbf{M}$ , la approssimiamo con una matrice diagonale  $\mathbf{M}_L$  (Mass Lumping). L'inversione diventa banale (divisione scalare).
- **Efficienza:** Costo per passo bassissimo, ma richiede molti passi piccoli. Scalabilità MPI eccellente (poche comunicazioni).

# Capitolo 5

## Algoritmi e Pseudo-Codice

### 5.1 Inizializzazione Consistente

Un dettaglio cruciale spesso trascurato è il calcolo dell'accelerazione iniziale. I dati forniscono solo  $u_0$  e  $v_0$ . Risolviamo al tempo  $t = 0$ :

---

**Algorithm 1** Calcolo Accelerazione Iniziale

---

- 1: Assembra RHS:  $\mathbf{b}_0 = \mathbf{F}(0) - \mathbf{K}\mathbf{U}_0$
  - 2: Risovi  $\mathbf{M}\ddot{\mathbf{U}}_0 = \mathbf{b}_0$  (Usa CG o inversione Lumped a seconda del metodo)
- 

### 5.2 Algoritmo Implicito (Caso A)

---

**Algorithm 2** Newmark Implicito Solver

---

- 1: Assembra matrice  $\mathbf{A}_{sys}$  (una tantum se  $\Delta t$  costante)
  - 2: **while**  $t < T_{end}$  **do**
  - 3:    $t \leftarrow t + \Delta t$
  - 4:   **1. Predizione:** Calcola predittori  $\mathbf{U}^{pred}$ ,  $\dot{\mathbf{U}}^{pred}$  dai dati storici.
  - 5:   **2. Costruzione RHS:**  $\mathbf{b} \leftarrow \mathbf{F}_{n+1} + \text{termini inerziali predetti.}$
  - 6:   **3. Applicazione Vincoli:** Applica  $g(t)$  a  $\mathbf{b}$  e  $\mathbf{A}_{sys}$  (condensing).
  - 7:   **4. Risoluzione:** Solver CG( $\mathbf{A}_{sys}$ ,  $\mathbf{U}_{n+1}$ ,  $\mathbf{b}$ ) fino a convergenza residuo.
  - 8:   **5. Correzione:** Aggiorna  $\dot{\mathbf{U}}_{n+1}$  e  $\mathbf{U}_{n+1}$  usando le formule di Newmark.
  - 9: **end while**
- 

### 5.3 Algoritmo Esplicito (Caso B)

---

**Algorithm 3** Newmark Esplicito (Mass Lumped)

- 
- 1: Costruisci  $\mathbf{M}_L$  (Diagonale) usando quadratura Lobatto.
  - 2: Calcola  $\Delta t_{CFL}$  basato sulla mesh minima.
  - 3: **while**  $t < T_{end}$  **do**
  - 4:      $t \leftarrow t + \Delta t$
  - 5:     1. **Update Posizione:**  $\mathbf{U}_{n+1} \leftarrow \mathbf{U}_n + \Delta t \dot{\mathbf{U}}_n + \frac{\Delta t^2}{2} \ddot{\mathbf{U}}_n$
  - 6:     2. **Imposizione Forte:**  $\mathbf{U}_{n+1}|_\Gamma \leftarrow g(t)$  (sovrascrivi valori bordo).
  - 7:     3. **Calcolo Residuo:**  $\mathbf{R} \leftarrow \mathbf{F}_{n+1} - \mathbf{K}\mathbf{U}_{n+1}$  (prodotto matrice-vettore).
  - 8:     4. **Update Accelerazione:**  $\ddot{\mathbf{U}}_{n+1} \leftarrow \mathbf{M}_L^{-1} \mathbf{R}$  (operazione element-wise).
  - 9:     5. **Update Velocità:**  $\dot{\mathbf{U}}_{n+1} \leftarrow \dot{\mathbf{U}}_n + \frac{\Delta t}{2} (\ddot{\mathbf{U}}_n + \ddot{\mathbf{U}}_{n+1})$ .
  - 10: **end while**
-

## Capitolo 6

# Strategia di Verifica e Conclusioni

Per validare l'accuratezza del codice, implementeremo una **Manufactured Solution**. Scegliamo una funzione analitica liscia, ad esempio:

$$u_{ex}(x, y, t) = \sin(\pi t) \sin(\pi x) \sin(\pi y)$$

Inserendola nell'equazione forte, ricaviamo i termini forzanti  $f_{ex}$  e  $g_{ex}$  esatti. Eseguiremo simulazioni su griglie progressivamente raffinate ( $h, h/2, h/4$ ) calcolando l'errore  $L^2$  al tempo finale:

$$E_h = \|u_h(T) - u_{ex}(T)\|_{L^2(\Omega)}$$

Ci aspettiamo un ordine di convergenza asintotico pari a 2 ( $E_h \propto h^2 + \Delta t^2$ ), confermando la correttezza dell'implementazione FEM lineare e dello schema temporale del secondo ordine.