



SVILUPPO ECOSOSTENIBILE DEI PORTI *Gli ingegneri e il mare*

Trapani 22 giugno 2012

Sala Conferenze Istituto Tecnico Nautico "Marino Torre"

Modelli matematici per la simulazione dell' idrodinamica del moto ondoso e loro applicazione nell' Ingegneria Costiera.

DICAN Dipartimento di Ingegneria Civile Ambientale, Aerospaziale, dei Materia Università degli Studi di Palerm

Dott. ing. Carlo Lo Re

Sommario





• Posizione del problema

- Alcuni modelli numerici
- I modelli SPH e LBM
- •I modelli alla Boussinesq
- •Linea di riva
- Agitazione portuale
- Conclusioni

Posizione del problema

I dati del moto ondoso sono disponibili al largo grazie alla Rete Ondametrica Nazionale (ISPRA), al fine di essere significativi di ampi tratti di costa.

Esiste pertanto una discrasia spaziale tra la disponibilità di dati e la necessità, per le pratiche applicazioni, di informazioni sotto costa.

Durante la propagazione dal largo alla riva variano rapidamente le caratteristiche dell'onda per il verificarsi di fenomeni quali irripidimento (*shoaling*), frangimento (*breaking*), risalita sulla spiaggia (*run-up*), etc.

DICAM

Risulta quindi necessario adottare modelli di propagazione del moto ondoso che, note le grandezze caratteristiche dell'onda al largo (altezza, periodo e direzione di propagazione), restituiscano le grandezze caratteristiche dell'onda sotto costa.





La diffrazione





La rifrazione





Frangimento e risalita dell'onda



DICAM

Il frangimento delle onde e la loro risalita sulle spiagge influenzano numerosi fenomeni fisici costieri, come l'erosione dei litorali e l'inondazione delle coste.



Tuttavia ancora oggi non esiste una descrizione accurata del campo di moto da essi generato.

Propagazione del moto ondoso: il fenomeno di frangimento e la surf zone

DICAM

Quando l'onda, propagandosi su profondità via via decrescenti, presenta una geometria non più in equilibrio con la sua cinematica frange, secondo diverse figure di frangimento.



L'onda raggiunge quindi la swash zone, la regione meno indagata, la cui importanza è facilmente percepibile quando si parla di inondazioni.

Propagazione del moto ondoso: la swash zone e la risalita



DICAM

La **regione di swash** è quella parte di spiaggia, alternativamente asciutta e bagnata in prossimità della linea di riva, interessata dalla risalita del moto ondoso, *run-up*.

Il *run-up* è definito come la massima elevazione del livello dell'acqua rispetto al livello di quiete.



Modelli matematici per il moto ondoso

DICAM

-Modelli spettrali SWAN; WAM; WAVEWATH III

-Mild Slope equations (2D)

-Integrati sulla verticale: Non linear shallow water Boussinesq

-Modelli lagrangiani: SPH Smooth Particle hidrodynamics

-Modelli a mesoscala: LBM Lattice Boltzman Method

-Modelli Navier-Stokes: *Modelli RANS (Reynolds Averaged Navier-Stokes Equations) DNS (Direct Numerical Simulation) Navier stokes*

Modellazione delle condizioni al contorno.





DICAM

Alcuni modelli commerciali:



US Army Corps of Engineers® Engineer Research and Development Center



Cgwave – Mild slope equation Boussinesq.

Mike21 – Mild slope equation; Boussinesq

Alcuni modelli open source:

Deltares

SWAN – Modello Spettrale PHAROS – Mild slope equation Delft3D



SPHysics – SPH



OpenLBM – Lattice Boltzmann



Modello Lattice Boltzmann La discretizzazine su un lattice delle eqq. Boltzmann

Il lattice





D2Q9 lattice cell



ړ ۲ ×

Il lattice







four cells at timestep *t*+1 after streaming





SPH- Smooth Particle Hydrodynamics

Una grandezza A calcolata in una determinata regione dello spazio può essere espressa:



Se x = i (su una particella) si deve includere *i* nella somma







Derivazione dei modelli alla Boussinesq

Equazione di continuità

$$\frac{\partial \hat{u}}{\partial \hat{x}} + \frac{\partial \hat{w}}{\partial \hat{z}} = 0$$

Equazioni del moto alla Reynolds

$$\frac{\partial \hat{u}}{\partial \hat{t}} + \frac{\partial \hat{u}^2}{\partial \hat{x}} + \frac{\partial \hat{u}\hat{w}}{\partial \hat{z}} = -\frac{1}{\rho}\frac{\partial \hat{p}}{\partial \hat{x}} + \frac{1}{\rho}\left(\frac{\partial \hat{\tau}_{xx}}{\partial \hat{x}} + \frac{\partial \hat{\tau}_{xz}}{\partial \hat{z}}\right)$$
$$\frac{\partial \hat{w}}{\partial \hat{t}} + \frac{\partial \hat{u}\hat{w}}{\partial \hat{x}} + \frac{\partial \hat{w}^2}{\partial \hat{z}} = -\frac{1}{\rho}\frac{\partial \hat{p}}{\partial \hat{z}} + \frac{1}{\rho}\left(\frac{\partial \hat{\tau}_{xz}}{\partial \hat{x}} + \frac{\partial \hat{\tau}_{zz}}{\partial \hat{z}}\right) - g$$

Adimensionalizzazione e scaling secondo $\delta \in \mu$

Integrazione sulla colonna d'acqua Scelta della velocità orizzontale caratteristica

DICAM



I modelli di linea di riva

- DICAM

- Metodo slot:
- Modelli a griglia mobile:
- Altri modelli:
- Modelli a griglia fissa:
- Modello con estrapolazione:

Kennedy et al., 2000 Madsen, Sørensen e Schäffer, 1997

Prasad e Svendsen, 2003

Karambas e Tozer, 2003

Bellotti e Brocchini, 2001/2005

Prasad e Svendsen, 2003

Linett et al. 2002







Onda solitaria frangente



DINE DEGLUNG

DICAM

Frangimento di un' onda solitaria (H/h₀=0.30) e sua risalita su una spiaggia piana 1:19.85 t(g/h)^{1/2}=(a) 15, (b) 20, (c) 45. La linea continua rappresenta i risultati numerici del modello i punti rappresentano i dati sperimentali di Synolakis (1986).

Posizionamento della linea di Riva ANALISI DIACRONICA



RDINE DEGLI INGEGNER

Posizionamento della linea di Riva



DINE DEGLUNGEGN

MARSALA: LIDO SIGNORINO



ORDINE DEGLI INGEGNERI



DETERMINAZIONE DELLA FASCIA D'INCERTEZZA RDINE DEGLI INGEGNE DICAM **Immagine 2005** Transetti Ν Fascia d'incertezza P Ru M1 MARE M2 M₂ M_{1} **SPIAGGIA**

 P_i = linea di riva instantanea; R_u = massimo *run-up;* R_d = massimo *run-down;* M_1 = valore di massima marea; M_2 = valore di minima marea

FASCIA D'INCERTEZZA







FASCIA D'INCERTEZZA

P





Profilo Pendenza spiaggia Larghezza fascia d'incertezza [m] 1 4,95° 8,66 % 19,18 2 5,41° 9,48 % 17,11 3 5,67° 9,93 % 16,71 4 4,99° 8,74 % 19,00 5 5,29° 9,26 % 17,93 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9,21° 5,03 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,96 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,11					
n 4,95° 8,66 % 19,18 2 5,41° 9,48 % 17,11 3 5,67° 9,93 % 16,71 4 4,99° 8,74 % 19,00 5 5,29° 9,26 % 17,93 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9 2,61° 17,786 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,		Profilo	Pendenza spiaggia		Larghezza fascia d'incertezza [m]
2 5,41° 9,48 % 17,11 3 5,67° 9,93 % 16,71 4 4,99° 8,74 % 19,00 5 5,29° 9,26 % 17,93 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9 3,71° 6,33 % 24,37 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 <t< th=""><th></th><th>1</th><th>4,95°</th><th>8,66 %</th><th>19,18</th></t<>		1	4,95°	8,66 %	19,18
offilo 10 3 5,67° 9,93 % 16,71 4 4,99° 8,74 % 19,00 5 5,29° 9,26 % 17,93 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9 3,01° 6,83 % 24,37 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 20,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 3 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16		2	5,41°	9,48 %	17,11
offile 10 4 4,99° 8,74 % 19,00 5 5,29° 9,26 % 17,93 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,20° 7,34 % 22,67 8 9,25 % 8,48 % 19,59 9 3,21° 6,33 % 26,30 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,70° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97		3	5,67°	9,93 %	16,71
5 5,29° 9,26 % 17,93 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9 3,01° 5,03 % 24,37 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,78 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97		4	4,99°	8,74 %	19,00
ofilo 10 6 4,96° 8,67 % 19,16 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9 3,01° 6,03 % 24,37 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 20,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11		5	5,29°	9,26 %	17,93
rofilo 10 7 4,20° 7,34 % 22,67 8 4,85° 8,48 % 19,59 9 3,91° 6,93 % 24,37 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,620° 10,85 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		6	4,96°	8,67 %	19,16
cofilo 10 8 4,85° 8,48 % 19,59 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		7	4,20°	7,34 %	22,67
cofilo 10 9 2,91° 6,83 % 24,37 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		8	4,85°	8,48 %	19,59
cofilo 10 10 5,30° 9,27 % 17,86 11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		<u>с</u>	3,919	6,83 %	24,37
11 3,62° 6,33 % 26,30 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		10	5,30°	9,27 %	17,86
rofilo 10 12 7,19° 12,61 % 13,13 13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		11	3,62°	6,33 %	ŹŌ, JŪ
13 6,20° 10,85 % 15,28 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		12	7,19°	12,61 %	13,13
rofilo 10 14 6,61° 11,58 % 14,30 15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14	The second se	13	6,20°	10,85 %	15,28
15 6,73° 11,79 % 14,05 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		14	6,61°	11,58 %	14,30
10 16 7,01° 12,29 % 13,47 17 4,62° 8,08 % 20,58 18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		15	6,73°	11,79 %	14,05
174,62°8,08 %20,58185,14°8,99 %18,47192,61°4,56 %36,59203,70°6,46 %25,76215,21°9,11 %18,21222,44°4,26 %39,16233,52°5,51 %28,74243,18°5,56 %29,97253,65°6,38 %26,11263,64°6,37 %26,14		16	7,01°	12,29 %	13,47
18 5,14° 8,99 % 18,47 19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		17	4,62°	8,08 %	20,58
19 2,61° 4,56 % 36,59 20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		18	5,14°	8,99 %	18,47
20 3,70° 6,46 % 25,76 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		19	2,61°	4,56 %	36,59
Larghezza media 21,53 m 21 5,21° 9,11 % 18,21 22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		20	3,70°	6,46 %	25,76
22 2,44° 4,26 % 39,16 23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14	Larghazza modia 21 52 m	21	5,21°	9,11 %	18,21
23 3,52° 5,51 % 28,74 24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		22	2,44°	4,26 %	39,16
24 3,18° 5,56 % 29,97 25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14	11 12	23	3,52°	5,51 %	28,74
25 3,65° 6,38 % 26,11 26 3,64° 6,37 % 26,14		24	3,18°	5,56 %	29,97
26 3,64° 6,37 % 26,14	A AND A AND	25	3,65°	6,38 %	26,11
		26	3,64°	6,37 %	26,14

Esempio di studio Idraulico marittimo: Modello spettrale



Distribuzione del clima ondoso sottocosta nel tratto di mare antistante l'abitato di Scoglitti – Tr =100 anni, direzione media di provenienza delle onde al largo pari a 255°N.

Esempio di studio Idraulico marittimo: *l'agitazione interna – Modello alla Boussinesq*





coefficiente di disturbo (Cd), definito come il rapporto tra l'altezza d'onda in un determinato punto del dominio di calcolo e la corrispondente altezza d'onda incidente

DICAM

Distribuzione del coefficiente di disturbo per il layout 0 in corrispondenza di onde provenienti dal settore 240 – 270 °N.

Esempio di studio Idraulico marittimo: *l'agitazione interna – Modello alla Boussinesq*







DICAM

Si è fornita una rapida rassegna dei più noti modelli matematici, citando anche i più innovativi.

Si sono forniti esempi applicativi, riservando maggiore dettaglio nella trattazione dei modelli alla Boussinesq.

Modelli fisici?









La macchina ondogena

Flume wavemakers for physical models – EQ012 Long and short crested sea generation software for physical models – EQ010 Wave gauges for physical models – EQ009 Data acquisition & analysis software for physical models – EQ007







IL CANTIERE





