

HUB PORTUALE ravenna



Autorità di Sistema Portuale
del Mare Adriatico centro settentrionale



APPROFONDIMENTO CANALI CANDIANO E BAIONA,
ADEGUAMENTO BANCHINE OPERATIVE ESISTENTI,
NUOVO TERMINAL IN PENISOLA TRATTAROLI E
RIUTILIZZO MATERIALE ESTRATTO IN ATTUAZIONE
AL P.R.P VIGENTE 2007 - I FASE - PORTO DI RAVENNA

PROGETTO ESECUTIVO

oggetto STUDI PER LA CONOSCENZA DEL CONTESTO
RILIEVI E INDAGINI
RELAZIONE TECNICA INDAGINI - BANCHINA M E ALLEGATI

file
1114-E-SIN-RIL-RE-19-1.doc

codice
1114-E-SIN-RIL-RE-19-1

scala
-

Revisione	data	causale	redatto	verificato	approvato
0	18/03/2021	Emissione per approvazione	Anfibia S.r.l.	G. Marcolini	L. de Angelis
1	06/12/2021	Revisione per riscontro validazione	Anfibia S.r.l.	G. Marcolini	L. de Angelis

responsabile delle Integrazioni Specialistiche: **Ing. Lucia de Angelis**

responsabile del Procedimento: **Ing. Matteo Graziani**

committente



Autorità di Sistema Portuale del Mare Adriatico Centro Settentrionale
Via Antico Squero, 31
48122 Ravenna

contraente generale



**Consorzio Stabile
Grandi Lavori S.c.r.l.**

Consorzio Stabile Grandi Lavori Srl
Piazza del Popolo 18
00187 Roma



**Dredging
International**

DEME - Dredging International NV
Haven 1025 - Scheldedijk 30
2070 Zwijndrecht - Belgium

progettisti



Technital S.p.A.
Via Carlo Cattaneo, 20
37121 Verona

Direttore Tecnico
Dott. Ing. Filippo Busola



F&M Ingegneria SpA
Via Belvedere 8/10
30035 Mirano (VE)

Direttore Tecnico
Dott. Ing. Tommaso Tassi



SISPI srl
Via Filangieri 11
80121 Napoli

Direttore Tecnico
Dott. Ing. Marco Di Stefano



committente



Autorità di Sistema Portuale del Mare Adriatico Centro Settentrionale
Via Antico Sogaro, 31
48122 Ravenna

contraente generale



Consorzio Stabile
Grandi Lavori S.r.l.

Consorzio Stabile Grandi Lavori Srl
Piazza del Popolo 18
00187 Roma



Dredging
International

DEME - Dredging International NV
Haven 1023 - Schiedamsedijk 30
2070 Zwijndrecht - Belgium

progettisti



F&M Ingegneria SpA
Via Carlo Cattaneo, 20
37121 Verona

Direttore Tecnico
Dott. Ing. Filippo Buzola



SISPI srl
Via Flangini 11
80121 Napoli

Direttore Tecnico
Dott. Ing. Tommaso Tassi



SISPI srl
Via Flangini 11
80121 Napoli

Direttore Tecnico
Dott. Ing. Marco Di Stefano

Approfondimento canali Candiano e Baiona, adeguamento banchine operative esistenti, nuovo terminal in penisola Trattaroli e riutilizzo del materiale estratto in attuazione del P.R.P. vigente 2007 - Fase I

Rilievi topo-batimetrici e indagini inerenti alla Progettazione Esecutiva e realizzazione dei lavori denominati HUB PORTUALE DI RAVENNA

Relazione Tecnica banchina M Docks



codice commessa
responsabile commessa
nome documento
versione
data

an20196
andrea zamariolo
relazione tecnica
02
09/03/2021



sommario

1.	PREMESSA.....	5
2.	METODOLOGIA	6
2.1.	INQUADRAMENTO TOPOGRAFICO	6
	<i>Teoria e metodo</i>	<i>6</i>
	<i>Equipaggiamento</i>	<i>8</i>
2.2.	RILIEVO LIDAR E LASER SCANNER	9
	<i>Teoria.....</i>	<i>9</i>
	<i>LST Metodologia ed Equipaggiamento.....</i>	<i>9</i>
	<i>Registrazione delle scansioni Laser scanner</i>	<i>10</i>
	<i>Lidar Metodologia ed Equipaggiamento</i>	<i>10</i>
2.3.	RILIEVO FOTOGRAMMETRICO	11
	<i>Teoria.....</i>	<i>11</i>
	<i>Metodologia/Equipaggiamento.....</i>	<i>12</i>
2.4.	RILIEVO BATIMETRICO	18
	<i>Teoria.....</i>	<i>19</i>
	<i>Equipaggiamento</i>	<i>21</i>
	<i>Metodologia e calibrazione</i>	<i>22</i>
2.5.	RILIEVO IMAGING SONAR	24
	<i>Teoria.....</i>	<i>24</i>
	<i>Metodologia.....</i>	<i>26</i>
	<i>Equipaggiamento</i>	<i>27</i>
2.6.	SISMICA	29
	<i>Teoria.....</i>	<i>29</i>
	<i>Metodologia attiva MASW.....</i>	<i>30</i>
	<i>Metodologia passiva ReMi.....</i>	<i>34</i>
	<i>Equipaggiamento</i>	<i>36</i>
2.7.	GEORADAR	36
	<i>Teoria.....</i>	<i>36</i>
	<i>Metodologia.....</i>	<i>38</i>
	<i>Equipaggiamento</i>	<i>40</i>
3.	INDAGINE TOPOGRAFICA	43
3.1.	ELABORAZIONE E RESTITUZIONE DEI DATI	43
4.	LASER SCANNER TERRESTRE.....	44
4.1.	RESTITUZIONE DEI DATI	44
5.	FOTOGRAMMETRIA	45
5.1.	ACQUISIZIONE.....	45
5.2.	ELABORAZIONE.....	45
5.3.	RESTITUZIONE	47
6.	INDAGINE MULTI BEAM E LIDAR	48
6.1.	ACQUISIZIONE DEI DATI	48
	<i>Rilievo batimetrico delle banchine.....</i>	<i>48</i>
	<i>Rilievo Lidar delle banchine.....</i>	<i>49</i>
6.2.	ELABORAZIONE E RESTITUZIONE DEI DATI	50
	<i>Elaborazione dei prospetti delle banchine.....</i>	<i>50</i>
	<i>Preparazione delle nuvole per il Leica JetStream</i>	<i>50</i>

7.	IMAGING SONAR	52
8.	SISMICA	55
9.	GEORADAR.....	59
10.	CONCLUSIONI.....	63
11.	ALLEGATO A – MONOGRAFIE DEI VERTICI	64
12.	ALLEGATO B – CALIBRAZIONE MBES	70
13.	ALLEGATO C – CALIBRAZIONE LIDAR	75

1. Premessa

Gli esiti della gara europea, indetta da AdSP del Mar Adriatico Centro Settentrionale il 21 novembre 2019, per l'affidamento unitario a Contraente Generale della progettazione esecutiva e dei lavori dell'HUB Portuale di Ravenna - "approfondimento canali Candiano e Baiona, adeguamento banchine operative esistenti, nuovo terminal in penisola Trattaroli e riutilizzo del materiale estratto in attuazione del P.R.P. vigente 2007 - Fase I", hanno visto prevalere il raggruppamento Temporaneo di Imprese costituito tra il Consorzio Stabile Grandi Lavori S.c.r.l. e la società Società Dredging International n.v.

Il 22 ottobre 2020, l'Autorità di Sistema Portuale del Mar Adriatico Centro Settentrionale ha così rilasciato il Verbale di avvio dell'esecuzione del contratto in via d'urgenza finalizzato all'esecuzione delle indagini propedeutiche al servizio di Progettazione esecutiva, da parte dell'Affidatario dell'appalto di Hub portuale.

Il CG ha poi affidato alla scrivente Anfibia Srl, con contratto siglato il 16 novembre 2020, la realizzazione di rilievi topo-batimetrici e indagini geofisiche per completare il quadro conoscitivo delle aree oggetto della PE: banchine, fondali, casse di colmate e aree logistiche.

Presi contatti ed ottenute le necessarie autorizzazioni da concessionari dei siti e autorità preposte, Anfibia Srl, ha iniziato le attività il 17 novembre u.s. con l'obiettivo di completare l'incarico entro il 28 febbraio 2021.

Nonostante le condizioni meteo e marine, non pessime, in considerazione del periodo dell'anno in cui ci si trovava, ma nemmeno clementi, ed alcuni ritardi per la disponibilità dei luoghi da rilevare, tutte le attività sono state concluse e i dati consegnati nelle forme previste, con una settimana di anticipo e per tutto il periodo dell'incarico, grande sforzo è stato compiuto per mettere a disposizione dello staff di progettazione i dati rilevati quasi in tempo reale.

A conclusione dell'incarico sono poi state concordate con la Committenza, una serie di relazioni tecniche, a descrizione delle metodiche d'indagine impiegate, delle attività di campo nei diversi siti, delle problematiche riscontrate, dei risultati ottenuti e delle consegne effettuate.

La presente è la Relazione Tecnica relativa alla banchina M Docks. Della presente fanno parte integrante i dati e gli elaborati grafici consegnati precedentemente.

2. Metodologia

In questa prima parte della relazione sono state elencate e descritte tutte le metodologie d'indagine adottate; ne sono stati definiti i principali fondamenti teorici, descritto l'equipaggiamento impiegato e le caratteristiche delle informazioni ottenibili.

2.1. Inquadramento topografico

Come da indicazioni della Committenza, è stata utilizzata come riferimento topografico la Rete Geodetica Costiera implementata e aggiornata da Arpa Emilia-Romagna nel 2017 (RGC, APAE 2017) e come sistema cartografico quello ETRS89 nella sua realizzazione ETRF89 secondo la proiezione UTM fuso 32, standard regionale dell'Emilia-Romagna.

Il caposaldo più prossimo alla zona ed utile per i rilievi è rappresentato dal vertice nominato SAPC0700 (Allegato A – Monografie dei vertici): da questo è stata battuta una coppia di vertici di appoggio sulla sommità della torre di controllo del Circolo Nautico Marinara (Figura 1, Allegato A – Monografie dei vertici), dal quale si domina l'intero porto di Ravenna, compreso il corridoio di ingresso.



Teoria e metodo

Per le misure topografiche ci si è affidati al Global Navigation Satellite System (GNSS). Un ricevitore GNSS base è stato installato sul vertice di riferimento ed un ricevitore GNSS Rover è stato utilizzato per le misure.

Per ogni sessione di lavoro, la base GNSS Trimble R6 è stata installata sempre nella stessa posizione (caposaldo HUB01) utilizzando un sistema tipo centramento forzato e messa in funzione in modalità RTK.

Subito dopo l'accensione, utilizzando il Rover Trimble R6, è stata effettuata una misura sul caposaldo della RGC o su un altro vertice di controllo per verificare il corretto funzionamento.

Come metodologia è stata utilizzata la modalità Real Time Kinematics (RTK) che fornisce al rover una correzione in tempo reale di ottima qualità con accuratezze centimetriche (+/- 2cm) in x, y e z.

Per i punti topografici sono stati utilizzati tempi di occupazione e misura di 5 epoche mentre per i caposaldi sono stati utilizzati tempi molto più lunghi pari a 180 epoche, utilizzando anche un bipode per stabilizzare meglio il ricevitore. In ogni caso è sempre stato controllato che i dati risultanti soddisfacessero i controlli qualità (QC1 e QC2) dei sistemi di misura.

Per le trasformazioni tra sistemi ed il passaggio da altezze ellissoidiche (Height above Ellipsoid, HAE) a quote Geoidiche è stato impiegato un programma con i necessari grigliati IGM.

Il tratto di banchina interessato è stato indagato con un rover GNSS, misurando la posizione planoaltimetrica di una serie di punti rappresentativi di specifici elementi.

Il primo fra tutti è stato il ciglio della trave di coronamento della banchina. Questo elemento è stato battuto all'inizio ed alla fine del tratto di banchina e nella parte centrale ovunque presentasse discontinuità, come la presenza di flessi rispetto all'andamento rettilineo (Figura 2), rigetti verticali e nicchie delle scalette (Figura 3). Per queste misure, la punta della palina topografica è stata appoggiata sul ciglio del piano, escludendo eventuali smussi o irregolarità dovute al danneggiamento della banchina stessa.



Altri punti singoli che sono stati battuti sono:

- il limite posteriore della trave di coronamento, battuto appoggiando la palina sulla superficie del piazzale retrostante la trave in modo da ottenere con la misura la dimensione della trave e la quota del piazzale, che a volte differisce molto dalla quota della trave;
- le recinzioni delle concessioni in banchina, in modo da tracciare dalla banchina verso l'interno il limite di pertinenza di ciascuna zona;
- le bitte, delle quali è stata battuta la testa in asse (Figura 4);
- le rotaie delle gru, battute ad inizio e fine;
- le torri faro e le torri idrante (Figura 5), battute alla base per definirne la presenza e l'ingombro;
- i pozzetti, utili anche per l'interpretazione dei dati geofisici;
- i caposaldi di infittimento, materializzati nell'area di interesse della banchina, utili come punti di riferimento per i futuri lavori.



I rilievi topografici hanno restituito punti di coordinate X, Y, Z inquadrati nel sistema di riferimento. I dati sono stati elaborati all'interno di piattaforme CAD/GIS e restituiti come dati numerici e tavole planimetriche.

Equipaggiamento

Il sistema base utilizzato è composto da una coppia di ricevitori GNSS Trimble R6 a doppia frequenza (L1/L2) topografici differenziali gestiti con controller TSC2 e TSC3.

Per talune misure sono anche stati impiegati ricevitori GNSS Stonex S9 a doppia frequenza (L1/L2) topografici differenziali gestiti con controller S4.

2.2. Rilievo Lidar e Laser Scanner

Questi sistemi di indagine topografica ad altissimo rendimento sono stati impiegati per rilevare la banchina sia da terra che da mare. Per l'impiego statico sulla banchina è stato impiegato un Laser Scanner Terrestre (LST), mentre per l'impiego dinamico dalla barca è stato utilizzato un sensore Lidar.

Teoria

Il laser scanner terrestre è una tecnologia relativamente recente nel campo del rilevamento; l'apparecchiatura permette di ricostruire modelli tridimensionali attraverso la registrazione di scansioni singole o multiple. La tecnica di rilievo viene chiamata in campo scientifico LIDAR (Light Detection and Ranging; o Laser Imaging Detection and Ranging) e permette di determinare la distanza di un oggetto o di una superficie utilizzando un impulso laser. Il lidar usa lunghezze d'onda ultraviolette, nel visibile o nel vicino infrarosso; questo rende possibile localizzare e ricavare immagini e informazioni su oggetti molto piccoli, di dimensioni pari alla lunghezza d'onda usata.

Il laser scanner può essere considerato come una stazione totale motorizzata ad elevata automazione, in grado di acquisire milioni di punti in pochi minuti.

LST Metodologia ed Equipaggiamento

La LST 3D si presenta come uno strumento in grado di rilevare oggetti a scale e risoluzioni differenti, in tempi ridotti (Figura 6). Le sue caratteristiche principali riguardano la velocità di acquisizione e la versatilità. Ad ogni misurazione lo strumento rileva e memorizza le coordinate del punto collimato in un sistema di riferimento cartesiano ortogonale, per poi procedere all'acquisizione di un nuovo punto secondo una griglia proiettiva la cui spaziatura è definibile in relazione al grado di dettaglio ricercato. Il risultato del rilievo consiste in un database di coordinate tridimensionali di punti appartenenti alle superfici degli oggetti rilevati, visualizzabile in un ambiente digitale virtuale come un insieme di punti, denominato nuvola di punti, inseriti in uno spazio tridimensionale metrico.



Al fine di georeferenziare l'intera nube di punti, in fase di rilievo vengono acquisite le posizioni di punti noti, posizionando su di essi un target per strumentazione scanner.

Lo schema di acquisizione viene adattato in base alla geometria del sito e alla presenza di eventuali ingombri che da un punto di presa rispetto ad un altro possano nascondere dettagli strutturali ed architettonici. Per necessità intrinseche alle successive elaborazioni, unione tra le nubi mediante algoritmo ICP (Iterative Closest Point) di riconoscimento delle forme omologhe, viene garantito un sufficiente grado di sovrapposizione tra

ogni ripresa e le altre che ricoprono le zone limitrofe; l'estensione della zona di sovrapposizione è diversamente quantificabile a seconda della morfologia dell'area comune.

Per poter acquisire le molteplici informazioni e l'elevato numero di elementi presenti in Banchina è stata utilizzata una ScanStation Leica P30 basata sulla tecnologia a tempo di volo. Lo strumento è dotato di un sensore elettronico di inclinazione, possiede portata di acquisizione fino a 150 m, garantisce elevata accuratezza e basso rumore in tutta la nuvola di punti con un'elevata risoluzione, che si attesta su 3 mm tra due punti posti alla distanza di 10 m. La precisione sul posizionamento di ogni punto appartenente alla nuvola si attesta infatti tra i 2 mm e i 3 mm, in base alla distanza di esso dallo strumento ed alla conformazione dell'oggetto indagato.

Registrazione delle scansioni Laser scanner

Terminato il rilievo e lo scaricamento dei dati dallo strumento, ogni scansione è inizialmente riferita ad un sistema di riferimento con origine nel centro strumentale e orientamento casuale.

Il trattamento delle singole nubi prevede la creazione, con il software Cyclone v2020, del progetto in cui vengono importate e decodificate tutte le scansioni effettuate. La fase successiva consiste nella registrazione delle scansioni, ovvero l'unione in un unico sistema di riferimento cartesiano ortogonale di tutti i dati acquisiti.

La procedura di registrazione adottata si basa sull'algoritmo ICP: l'operatore ha il compito di analizzare le nubi per ogni coppia di punti di stazione (le due nubi devono avere almeno un 60-80% di sovrapposizione), cercando tutte le forme omologhe e minimizzando i residui rototraslando sul piano orizzontale e traslando su quello verticale una nube sull'altra.

La georeferenziazione dell'intero progetto è avvenuta unendo la nube con riferimento locale al file contenente le coordinate dei caposaldi acquisiti sia mediante GNSS che durante la scansione laser.

Analizzati i residui ed eliminate le coppie con scarsa sovrapposizione si è ottenuto il set di dati ritenuto soddisfacente per completare e bloccare la registrazione.

Lidar Metodologia ed Equipaggiamento

Non essendo disponibili punti di presa adeguati a effettuare il rilievo LST del paramento emerso della banchina, si è optato per l'impiego di un sensore Lidar, utilizzabile da una piattaforma mobile. A tal fine è stato installato un Velodyne Lidar 16 sull'imbarcazione utilizzata per i rilievi batimetrici multi beam (Figura 7); essendo già presente un sistema di posizionamento GNSS, di heading e di controllo dell'assetto (piattaforma inerziale) il rilievo Lidar ha potuto essere corretto e georeferenziato in analogia al rilievo batimetrico (si veda il paragrafo 2.4 Rilievo batimetrico).



Figura 7: il sensore Lidar installato rigidamente in testa al palo del sistema batimetrico multi beam

L'acquisizione dei dati è avvenuta in simultanea con il rilievo multi beam, effettuando una serie di passaggi molto lenti davanti alla banchina.

I dati ottenuti, puliti da spike indesiderati, sono stati integrati come nuvola insieme ai dati del rilievo LST e MBES per definire completamente l'assetto della banchina, dal piazzale fino al fondo del mare.

2.3. Rilievo Fotogrammetrico

Teoria

La fotogrammetria ha riconquistato oggi, come un tempo, un ruolo fondamentale nello studio e nella rappresentazione del territorio. Soprattutto con la recente diffusione dei droni o UAS (Unmanned Aircraft Systems), secondo la corrente denominazione degli aeromobili a pilotaggio remoto. Tali mezzi consentono di ottenere rilievi ad altissima risoluzione in ambiti territoriali non troppo estesi.

Per il principio alla base della fotogrammetria, ogni punto dell'oggetto da rilevare e rappresentare deve essere presente in almeno due fotogrammi ottenuti da punti di presa differenti. Per ottenere ciò si eseguono le prese (Figura 8) disponendo la fotocamera dinnanzi all'oggetto a una distanza media corrispondente all'altezza di volo H e spostandola dopo ogni presa parallelamente all'oggetto di una opportuna misura B detta base di presa.

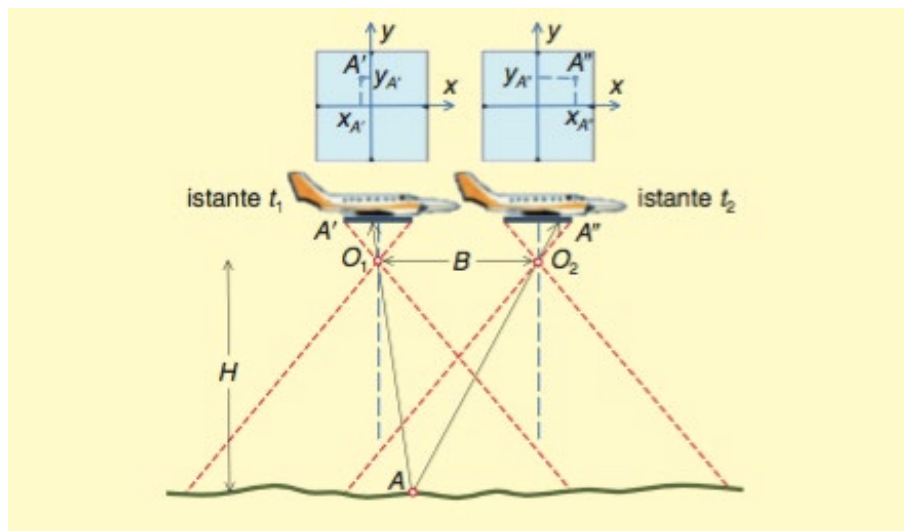


Figura 8: schema di presa aerea nadirale e acquisizione di fotogrammi a istanti successivi (Cannarozzo et al., 2012).

Nel caso della presa aerea la fotocamera viaggia a velocità e altezza costante a bordo del velivolo e riprende il terreno sottostante eseguendo le prese dopo un opportuno intervallo di tempo. Nell'interesse di rilevare un certo ambito territoriale, il velivolo sorvola il terreno effettuando una sequenza di percorsi rettilinei affiancati lungo direzioni parallele. I fotogrammi ripresi lungo uno stesso percorso rettilineo costituiscono una strisciata. L'insieme di più strisciate viene detto blocco di strisciate. Per evitare la perdita di informazioni le strisciate devono sovrapporsi lateralmente di una certa percentuale. (Figura 9)

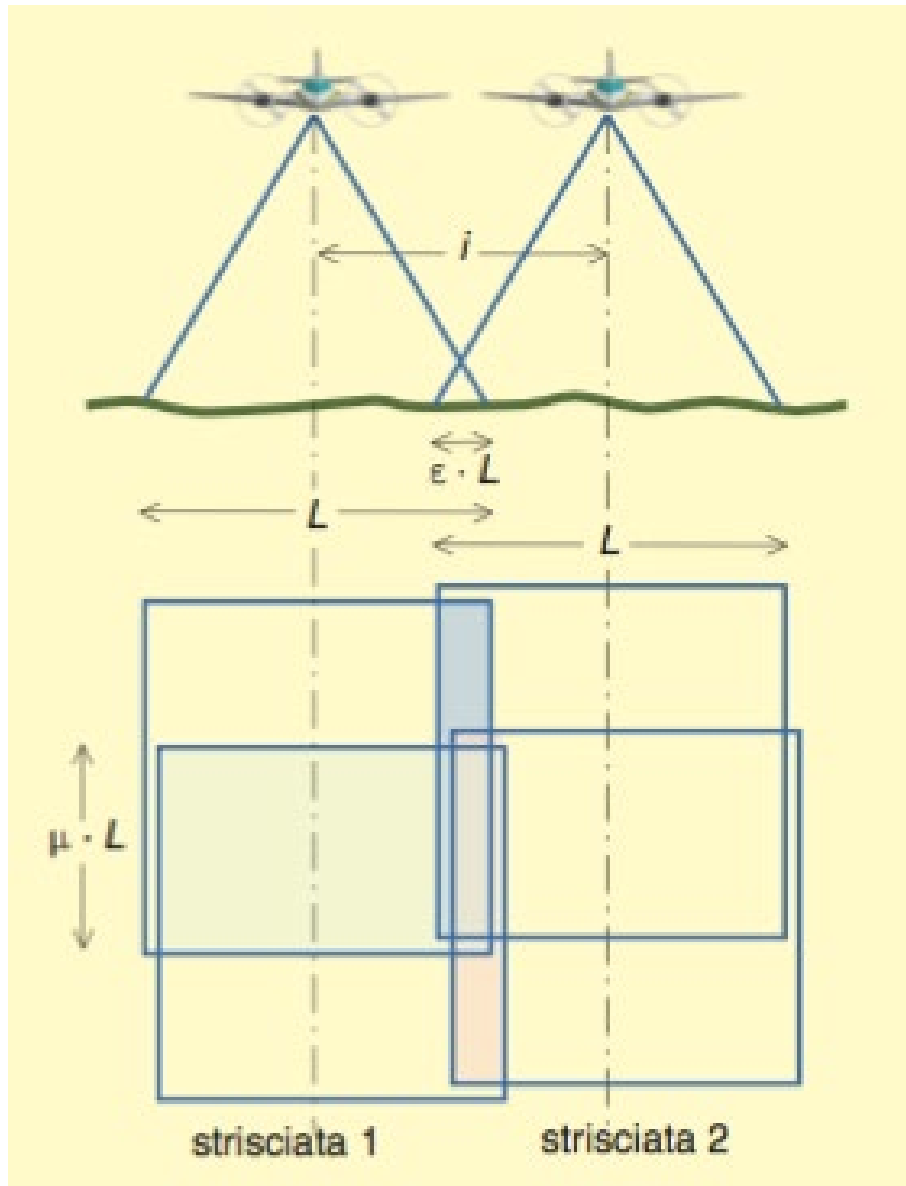


Figura 9: sovrapposizione longitudinale μ tra fotogrammi consecutivi e sovrapposizione laterale ε tra strisciate adiacenti (Cannarozzo et al., 2012).

Conoscendo la posizione e orientazione dei punti di presa, dato che viene dalle informazioni registrate dal UAS al momento dello scatto, appositi software sono in grado di ricostruire una nuvola di punti tridimensionale a partire dalle fotografie acquisite. Il posizionamento di precisione della nuvola di punti può essere raggiunto grazie alla presenza di punti di controllo a terra (GCP), accuratamente misurati, presenti al momento dello scatto e riconoscibili quindi sui fotogrammi stessi.

Va' evidenziato che essendo una tecnica che utilizza le immagini, tutto ciò che non è visibile, magari perché nascosto dalla vegetazione, non risulterà poi modellato correttamente nel modello tridimensionale risultante. Come pure l'acqua risulta un ostacolo che crea di fatto una barriera insormontabile perché nasconde, se torbida, oppure crea difetti geometrici se trasparente.

Metodologia/Equipaggiamento

Il rilievo fotogrammetrico da UAS si compone di tre fasi: analisi degli spazi aerei e programmazione del volo, esecuzione del volo, elaborazione dei fotogrammi acquisiti.

Analisi

L'analisi degli spazi aerei è fondamentale per lo svolgimento in sicurezza del volo. Il controllo degli spazi aerei è stato verificato come da regolamento ENAC/EASA vigente (Ente Nazionale Aviazione Civile/Agenzia europea per la sicurezza aerea) sul portale D-Flight (www.d-flight.it, Figura 10), presso il quale siamo registrati in qualità di Operatori UAS professionali (Operator ID ITeM02Kwzc). Dato che alcuni dei siti da indagare ricadono all'interno dello spazio aereo di pertinenza dell'Elisuperficie AGIP Ravenna le operazioni sono state condotte in accordo con la Direzione Aeroportuale Emilia-Romagna e con l'elisuperficie stessa.

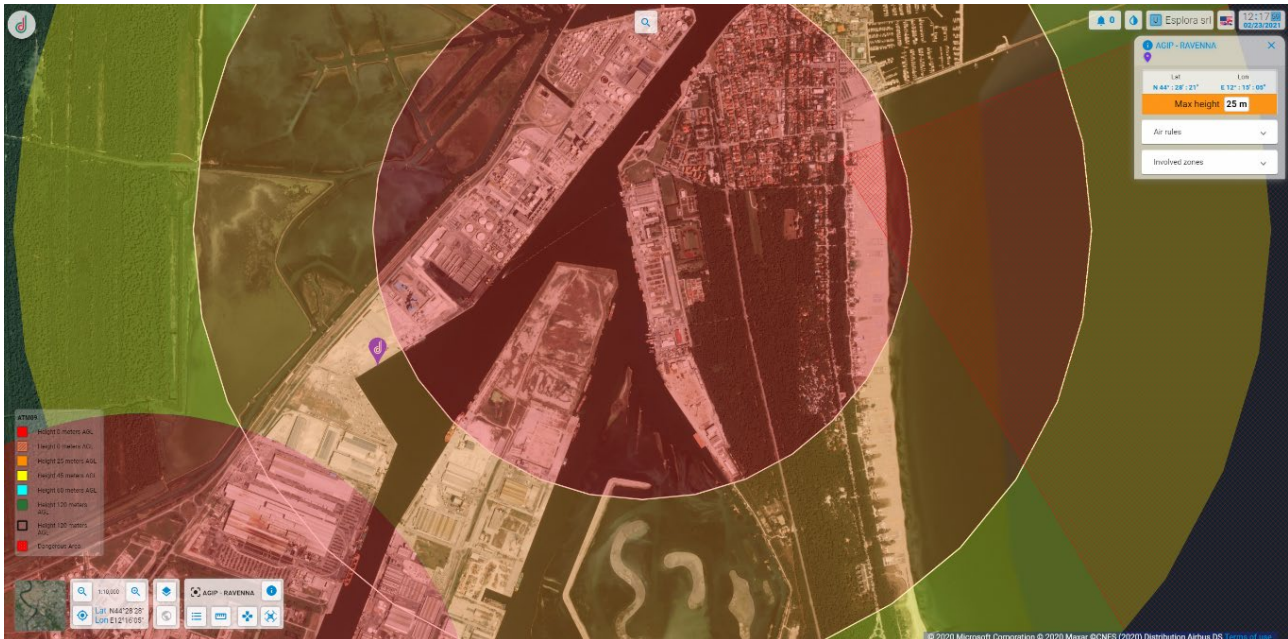


Figura 10: Schermata del portale D-Flight da cui si delinea lo spazio aereo del Porto di Ravenna.

Una volta individuati gli spazi aerei interessati e le eventuali prescrizioni sulla quota di volo, è stato pianificato il volo utilizzando l'applicazione iOS DJI Ground Station Pro (Figura 11). Il drone utilizzato è il DJI Phantom 4 Pro, autorizzato sul portale D-Flight per le operazioni critiche in scenari standard (id ITA-3494615), MTOM (Massa massima al decollo) di 1.5 kg. Il Phantom 4 Pro dispone (Figura 12) di una fotocamera con sensore Sony Exmor R da 1" e 20 Mpixel, montata su gimbal stabilizzata.

Durante la programmazione del volo è stata valutata la distanza di sicurezza da elementi potenzialmente delicati, come ad esempio viabilità pubblica o impianti tecnologici a rischio incendio/esplosione, seguendo quanto indicato negli scenari standard IT-STS-02 e IT-STS-01.

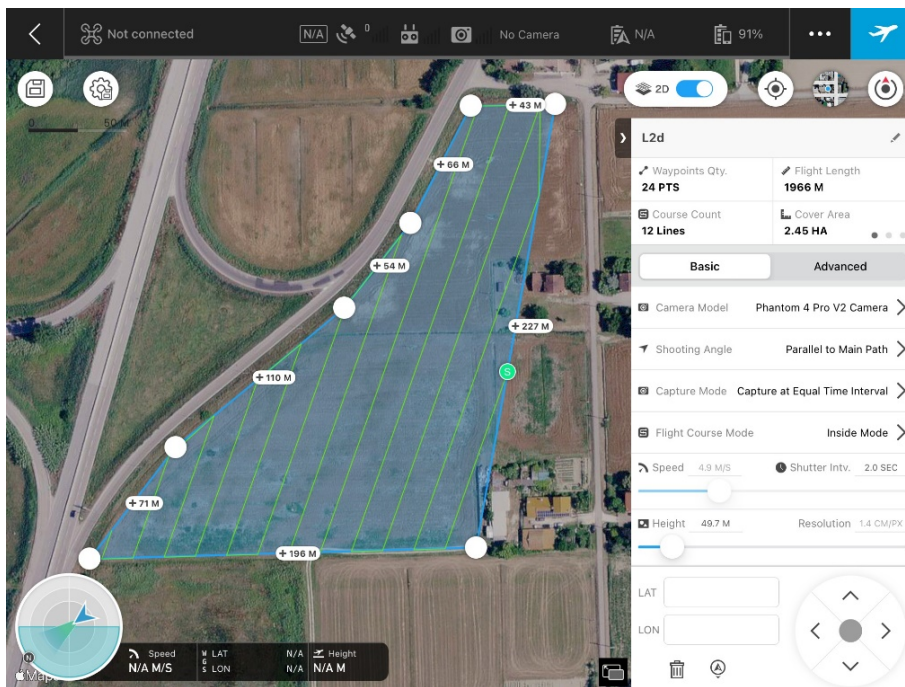


Figura 11: Schermata dell'applicazione GS Pro, con esempio di programmazione di rilievo fotogrammetrico.



Figura 12: Il DJI Phantom 4 Pro, UAS utilizzato per i rilievi aerofotogrammetrici.

La quota di volo è stata impostata in maniera da soddisfare contemporaneamente i requisiti di: rispetto delle prescrizioni dello spazio aereo utilizzato, rispetto delle prescrizioni degli scenari standard e risoluzione al terreno (GSD) mai superiore a 2 cm/pixel.

Infine è stata impostata la sovrapposizione dei fotogrammi: longitudinale, sempre superiore all'80%, e laterale, sempre superiore al 70%.

Esecuzione del volo

Prima di effettuare il volo è stata effettuata una ricognizione del sito per appurare la presenza di eventuali ostacoli aerei non rilevabili dalle foto aeree (gru portuali, antenne, piloni dell'illuminazione, elettrodotti

aerei, ecc.). Per alcuni siti, nello specifico alcune banchine, l'analisi della sicurezza ha escluso la possibilità di effettuare un volo fotogrammetrico per la presenza di gru troppo ingombranti/alte oppure la presenza di impianti altamente pericolosi e pertanto non sorvolabili. In questi siti è stato effettuato solamente un volo con traiettoria parallela alla banchina e fotocamera rivolta verso la banchina stessa, con l'obiettivo inclinato di 60° (Figura 13). In questo modo sono state ottenute delle foto aeree inclinate, comunque utili alla definizione degli elementi presenti nelle banchine.



Figura 13: Esempio di foto obliqua di banchina non sorvolabile, per la presenza di impianti a rischio incendio/esplosione.

Sono stati inoltre posizionati e rilevati i GCP, Ground Control Point, ovvero i punti di controllo a terra necessari alla georeferenziazione del modello tridimensionale e dell'ortofoto risultanti dal rilievo fotogrammetrico. I GCP sono stati rilevati nel sistema WGS84 UTM32N con ricevitori GNSS RTK Stonex S8+ e S9III, che ricevevano la correzione differenziale da basi posizionate su capisaldi precedentemente istituiti e agganciati alla Rete Geodetica Costiera (RGC, ARPA 2017). I GCP sono stati materializzati tramite segni tracciati con la vernice spray o tramite apposite tabelle target (Figura 14).

I voli sono stati effettuati da due piloti abilitati con Attestato di volo CRO, per operare in aree critiche con Scenari Standard. Il pilota che non era impegnato ai comandi del drone (UAS) fungeva da osservatore UAS, controllando lo spazio aereo per la presenza di altri aeromobili.

Alla fine del volo, si è provveduto al controllo dei fotogrammi. Per alcune aree di grande estensione è stato necessario eseguire più voli per coprire tutto l'ambito.



Figura 14: Fasi dell'acquisizione: rilevamento GCP (a sx), esecuzione del volo (a dx).

Elaborazione dati

L'elaborazione del modello aerofotogrammetrico a partire dalle immagini riprese con l'APR è stata realizzata con il software Agisoft Metashape Professional (Figura 15). Tale software utilizza le moderne tecniche di SfM (*Structure from Motion*) che consentono di creare modelli tridimensionali dalle immagini statiche delle strisciate di fotogrammi.

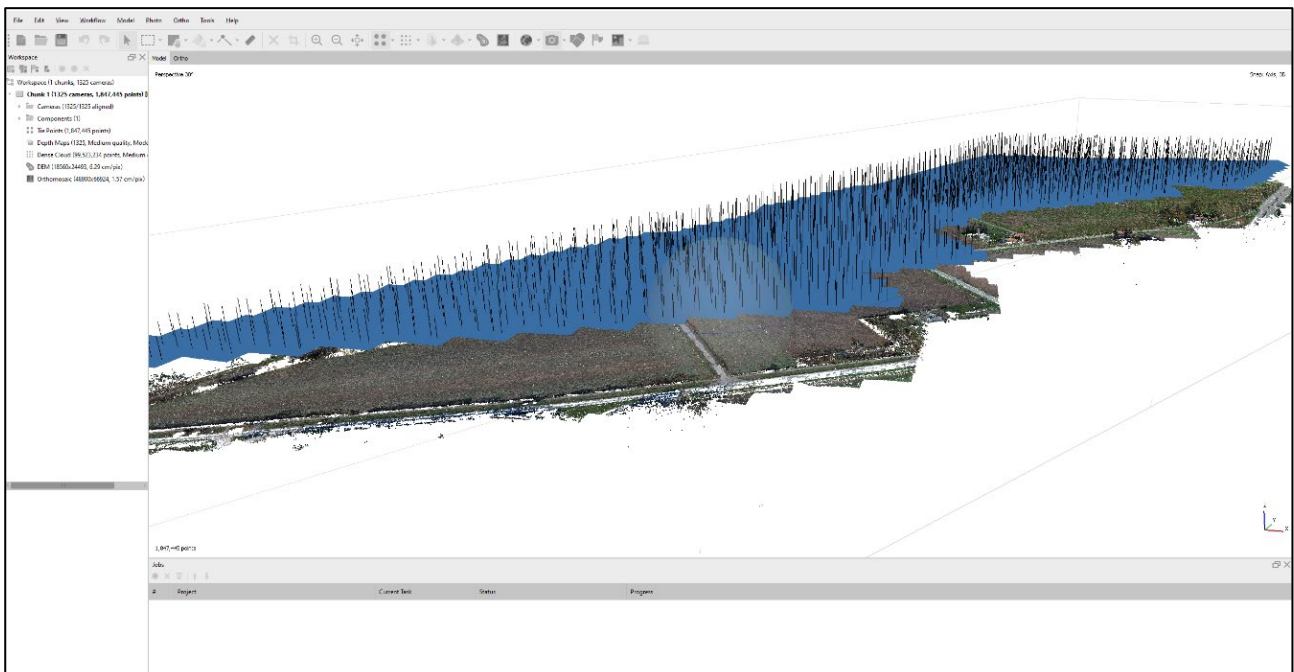


Figura 15: Ambiente di lavoro di Metashape Professional con la sparse cloud e i fotogrammi allineati.

A partire dalle immagini rilevate, il software, sfruttando i principi della fotogrammetria, genera due nuvole di punti: "sparse cloud" e successivamente una "dense cloud" (Figura 16), nelle quali i pixel omologhi riconosciuti nei fotogrammi, vengono posizionati nello spazio nelle tre coordinate "x", "y" e "z".

Le coordinate spaziali nelle quali i punti vengono posizionati nello spazio sono originariamente di tipo geografico (WGS84) e successivamente proiettate mediante l'inserimento dei GCP rilevati sul terreno che vengono identificati nei singoli fotogrammi e georiferiti.



Figura 16: Esempio di dense cloud.

Maggiore è la precisione nell'individuazione delle coordinate dei GCP sul terreno, maggiore sarà la precisione della georeferenziazione del modello fotogrammetrico e di conseguenza dell'ortofoto, del DSM (*Digital Surface Model*) e della nuvola di punti (*Dense Cloud*) come risultato finale del processo di elaborazione dei dati (Figura 17). Alcuni GCP, che non vengono utilizzati nella georeferenziazione del modello, diventano Check Point, ovvero punti di controllo dell'errore finale di georeferenziazione.

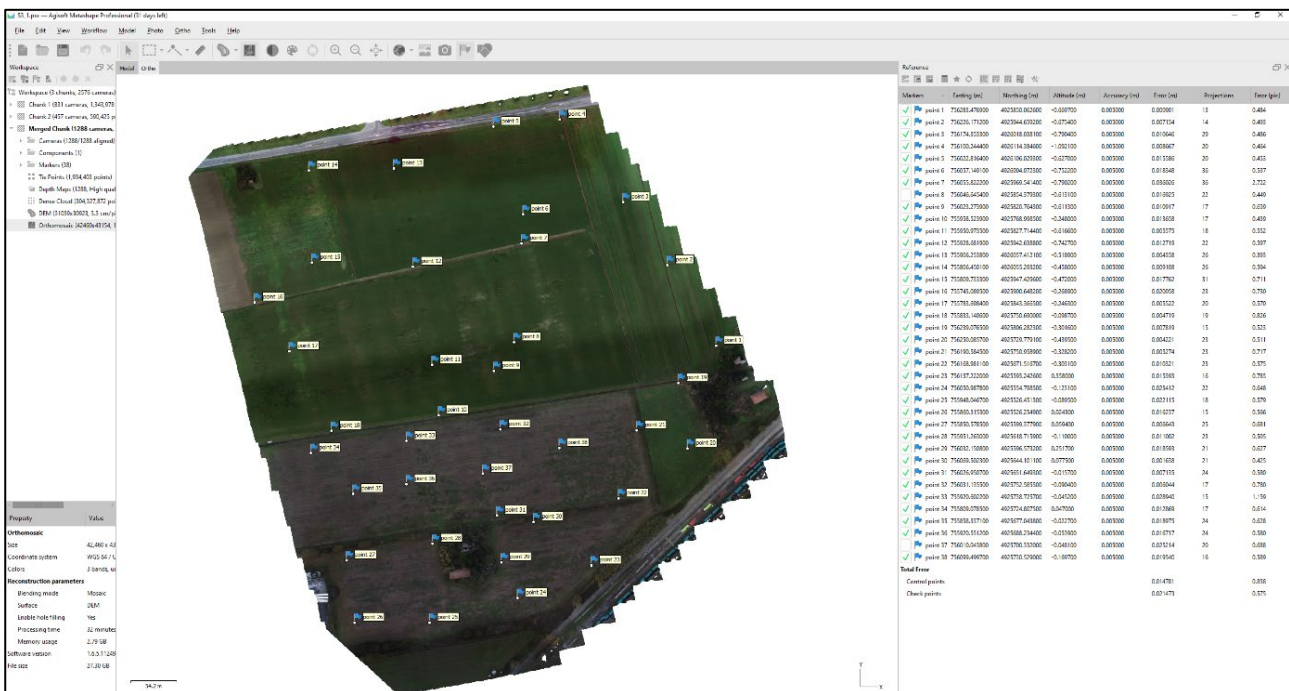


Figura 17: Inserimento dei GCP e ricalcolo del modello tridimensionale, con computo degli errori di posizionamento.

Dalla *dense cloud* viene creato un DSM (*Digital Surface Model*) sul quale viene ortorettificato l'ortofotomosaico (Figura 18).

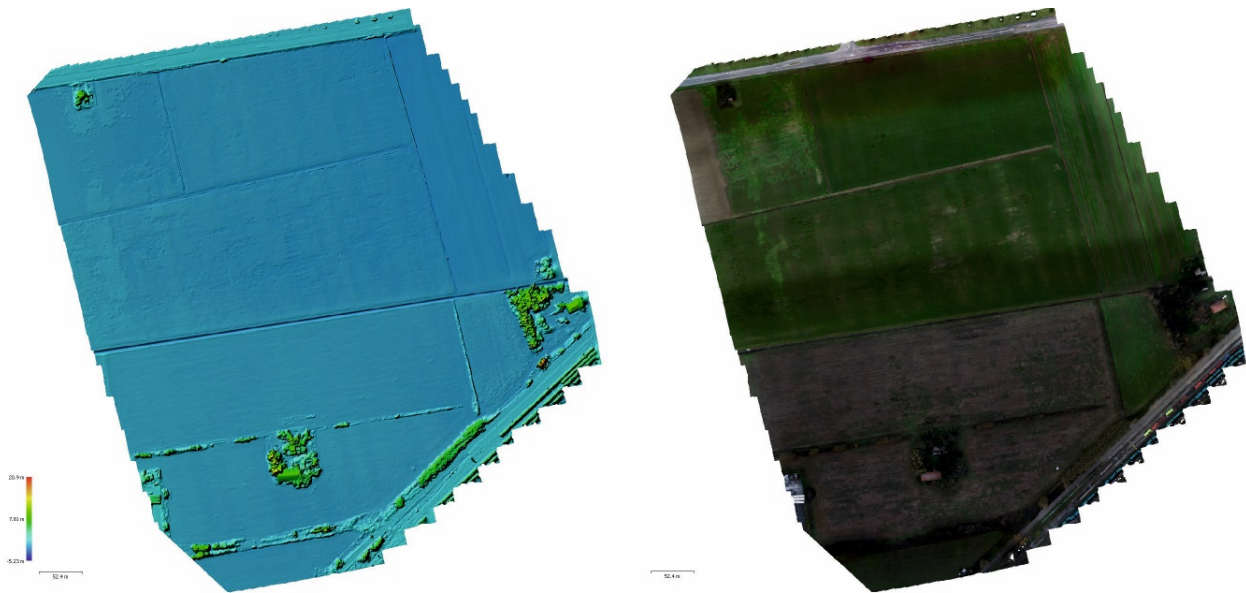


Figura 18: DSM (a sx) e Ortofoto risultante (a dx).

La dense cloud viene infine classificata per distinguere il Ground, ciò che è realmente “terreno”, dalla vegetazione, gli edifici, i veicoli, l’acqua e quant’altro fosse presente nell’area al momento dell’acquisizione. La classificazione avviene in maniera semiautomatica, in quanto vengono classificate a mano alcune aree particolarmente rappresentative dell’intero ambito. Sulla base di tali aree il software provvede ad elaborare un modello di classificazione tramite machine learning. Partendo dal modello provvede poi a classificare tutta l’area acquisita (Figura 19). Infine viene effettuato un controllo manuale per valutare la classificazione eseguita dal software ed apportare eventuali correzioni.

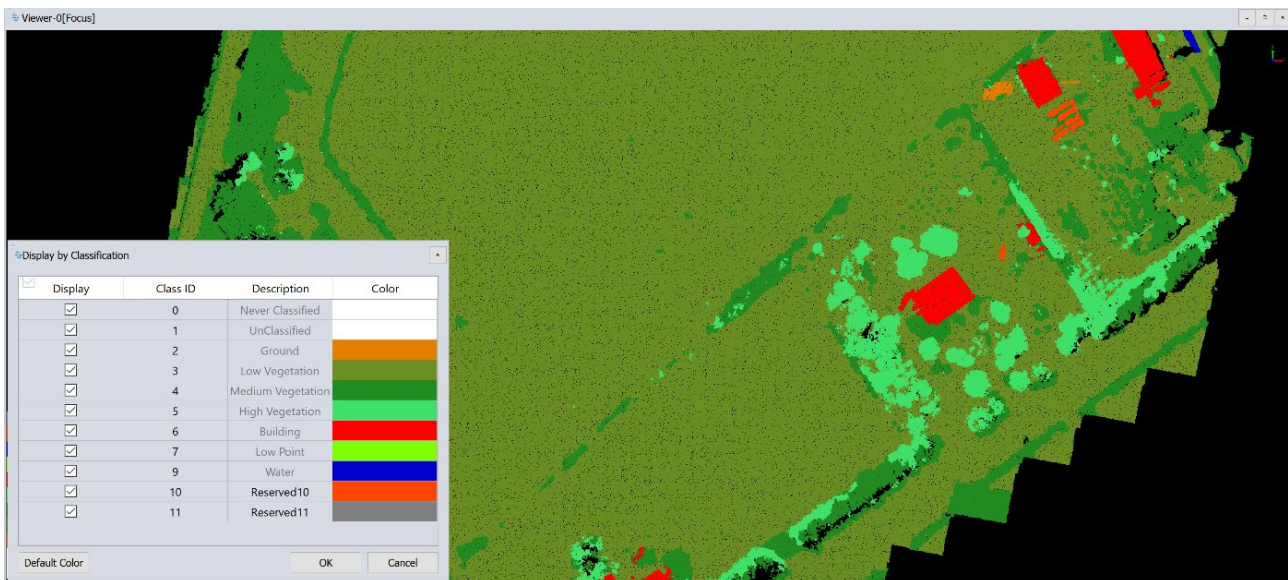


Figura 19: Classificazione della nuvola di punti.

2.4. Rilievo batimetrico

Il rilievo batimetrico con tecnologia multi beam (MBES) è particolarmente utile per mappare l’assetto dei fondali ove sia necessaria una copertura integrale che rilevi ogni minima variazione planoaltimetrica.

Oltre al fondale, è anche possibile acquisire dati relativi a strutture come scogliere e moli; utilizzando sistemi particolarmente performanti si possono acquisire dati di alta qualità da superfici verticali come le banchine.

Teoria

Il rilievo batimetrico del fondale si basa sull'impiego di onde acustiche attraverso la colonna d'acqua. Un impulso acustico, detto swath, (Figura 20), viene emessi dal trasmettitore (tx), percorre la colonna d'acqua, impatta il fondo marino (riflettore), viene riflesso (solo in parte) verso la superficie attraverso la colonna d'acqua e viene ricevuto dal ricevitore (rx) che è suddiviso in un elevato numero di canali, detti beam.

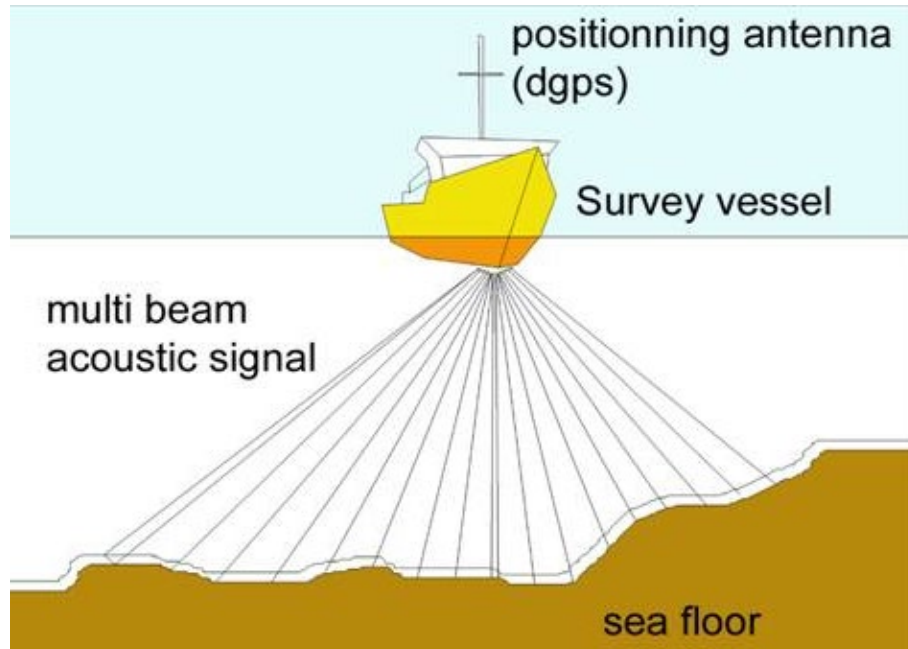


Figura 20: schema del segnale acustico alla base dei rilievi batimetrici multi beam

Gli aspetti essenziali sono: il doppio percorso attraverso la colonna d'acqua, la lunghezza del percorso delle onde acustiche che aumenta dal centro (nadir) verso i margini dello swath, la natura e l'assetto del riflettore. In considerazione di quanto sopra risulta opportuno avere un'ottima conoscenza dell'effettivo valore della velocità di propagazione del suono nella colonna d'acqua, un valore medio non è sufficiente, è necessario provvedere a misure su tutta la colonna d'acqua con una apposita sonda (SVP). È altrettanto importante tenere l'angolo di swath non troppo aperto, assunto che dati laterali hanno una qualità peggiore dei dati nadirali e valutare assetto e natura del fondale per ottimizzare le rotte di acquisizione dei dati.

Per migliorare la qualità dei dati laterali e minimizzare le zone non coperte perché in ombra, è altresì opportuno predisporre una navigazione che preveda una sovrapposizione (overlap) tra i passaggi successivi (Figura 21).

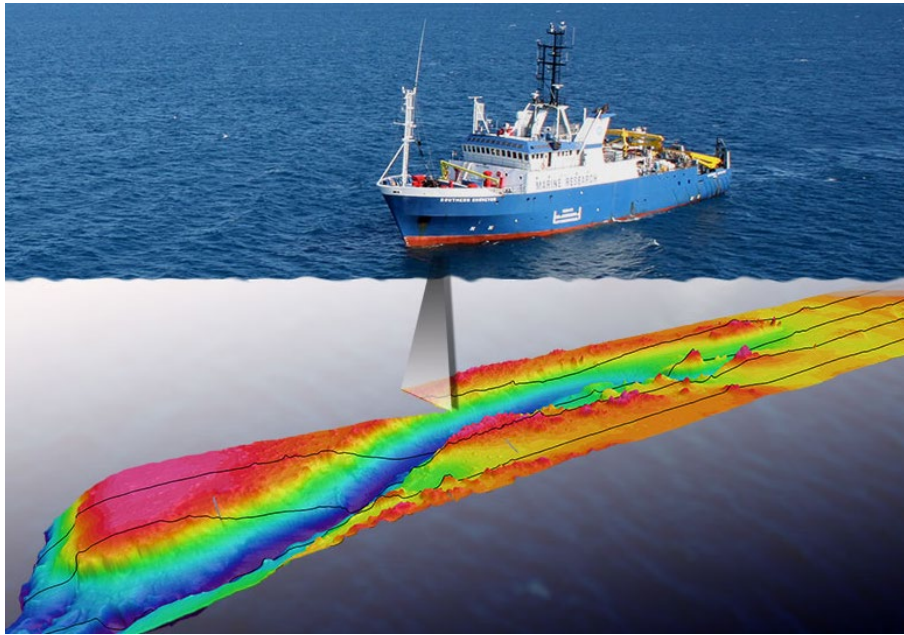


Figura 21: navigazione con overlap dei dati

Rispetto al rilievo batimetrico in modalità single beam, la tecnologia multi beam consente una copertura integrale del fondale (Figura 22). Questa peculiarità esclude la necessità di interpolare i dati, pratica che spesso, soprattutto in ambito portuale, dove il fondale può essere molto accidentato, può produrre intense alterazioni della realtà.



Figura 22: single beam Vs multi beam

La complessità dell'acquisizione e dei dati stessi del sistema multi beam, comporta una rigorosissima installazione ed una cura nella determinazione degli offset tra i diversi elementi di cui il sistema si compone: trasmettitore (tx), ricevitore (rx), piattaforma inerziale (IMU), girobussola, sistema di posizionamento (GNSS). Considerando il fatto che per i rilievi batimetrici vengono impiegate imbarcazioni che hanno sei gradi di libertà nei loro movimenti (Figura 23), si conclude che il sistema nel suo complesso debba essere abbastanza pronto, accurato e risoluto, per registrare dati di grande dimensione (512 o anche 1024 beam fino a 50Hz) e correggere le variazioni di assetto che avvengono nel mentre.

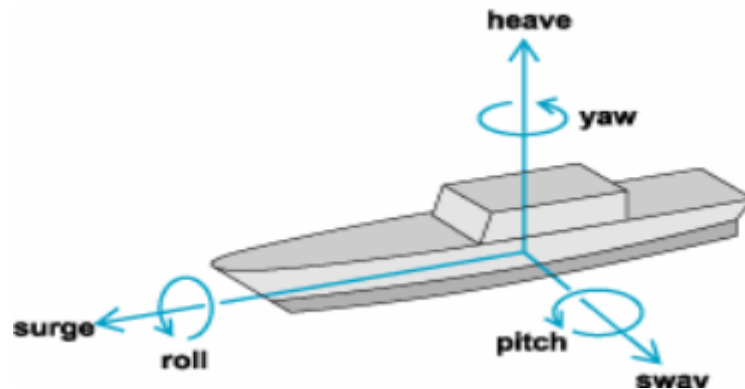


Figura 23: gradi di libertà dei movimenti di una imbarcazione

Un ideale flusso di lavoro per i rilievi multi beam può essere: installazione, misura degli offset, dry test, wet test, misura del profilo di velocità del suono nella colonna d’acqua, calibrazione, rilievi, despiking, elaborazione e restituzione.

Equipaggiamento

Per il rilievo è stato impiegato il nostro sistema che si basa principalmente sul Norbit iWBMS. Questo strumento non è solo un ecoscandaglio multi beam di ultimissima generazione ma un sistema integrato composto da un sonar multi beam con ricevitore a superficie curva, sonda di velocità alla testa e piattaforma inerziale integrata al GNSS Applanix Wave Master per tutti i controlli di assetto e di moto. In più, la versione di cui si dispone è “narrow beam” ovvero con una risoluzione doppia (0,5°) rispetto allo standard. Le principali caratteristiche tecniche sono (Figura 24):

- Angolo massimo di swath 210°
- Beam 512 da 0,5°
- Frequenze operative da 200 a 700kHz

Le tarature sulla colonna d’acqua sono state effettuate con l’utilizzo di una sonda Valeport Mini SVP (Figura 25), calata dalla superficie al fondo per registrare il profilo della velocità del suono nella colonna d’acqua.

Il sistema è stato interfacciato tramite cavo Ethernet al computer di bordo dove il software QPS Qinsy ha provveduto a fornire le informazioni per la navigazione e alla registrazione dei dati (Figura 26).



Figura 24: la testa (a sx) e l’intero supporto (a dx) del sistema multi beam Norbit iWBMS



Figura 25: il profilatore acustico Valeport Mini SVP

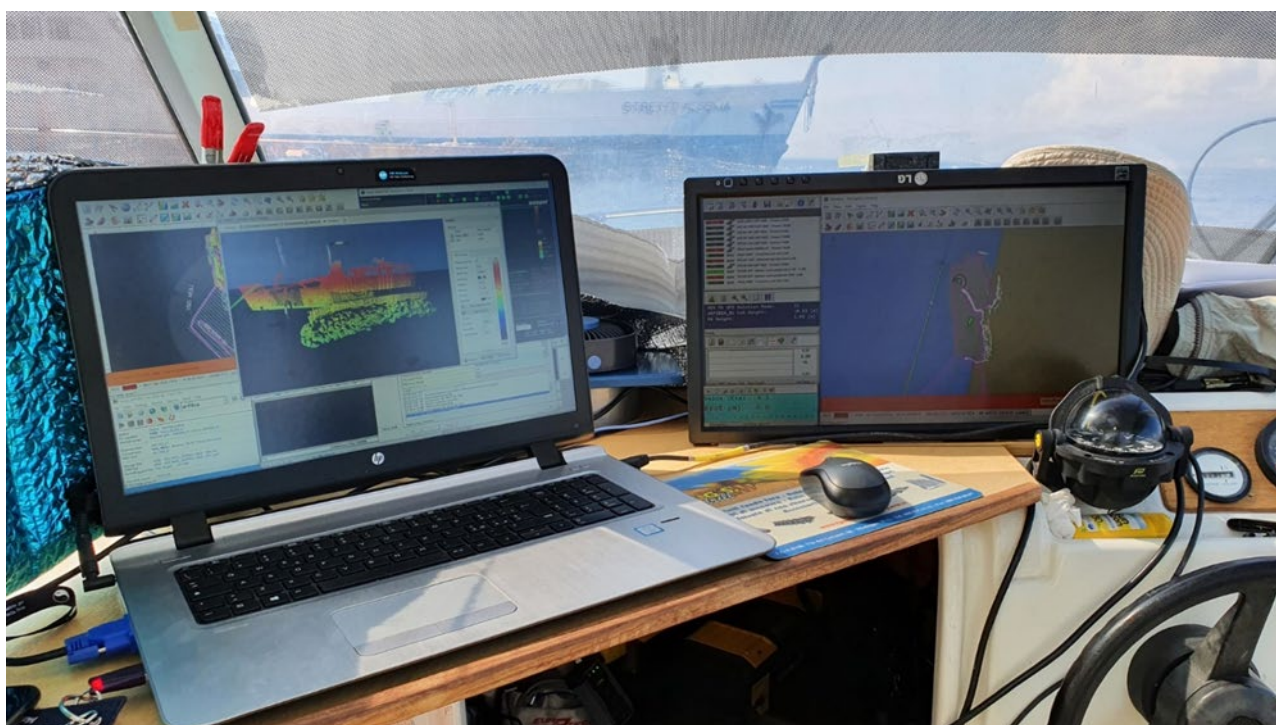


Figura 26: l'interfaccia grafica del programma di navigazione QPS Qinsy, installato in plancia

Un ricevitore GNSS base Trimble R6 a doppia frequenza (L1/L2), installato sul caposaldo di riferimento, attivato in modalità RTK fornisce costantemente la correzione differenziale, al sistema batimetrico installato sulla barca. Si può complessivamente stimare un'accuratezza centimetrica del sistema, nell'ordine dei 5cm.

Metodologia e calibrazione

L'installazione in barca del sistema si completa con il cablaggio di tutti gli elementi (Figura 27). Quando è tutto collegato e funzionante (dry test), si può procedere con una prova in acqua (wet test). Se gli esiti sono positivi si può iniziare l'acquisizione.



Figura 27: schema di collegamento dei diversi dispositivi che compongono il sistema impiegato

All'inizio di ogni sessione di rilevamento batimetrico, viene misurata l'effettiva velocità del suono nella colonna d'acqua, tramite l'esecuzione di un profilo acustico; tale procedura viene ripetuta nell'arco della giornata o in occasione di variazioni dell'area di rilevamento. Il profilo acustico viene importato nel software di acquisizione per ottimizzare la qualità del dato multi beam.

Un altro degli aspetti estremamente delicati per l'ottima riuscita dei rilievi batimetrici multi beam, è la calibrazione geometrica del sistema.

Per la calibrazione di un sistema multi beam è necessario misurare in modo tridimensionale tutti gli offset tra gli elementi ed inserirli nel software di gestione. In navigazione vengono poi registrati dei dati batimetrici seguendo specifiche rotte che attraversino anche target sul fondo (Figura 28). Utilizzando uno specifico software vengono calcolati gli angoli di disallineamento nelle tre componenti di rollio (Roll), beccheggio (Pitch) e rotazione rispetto alla verticale (Heading).

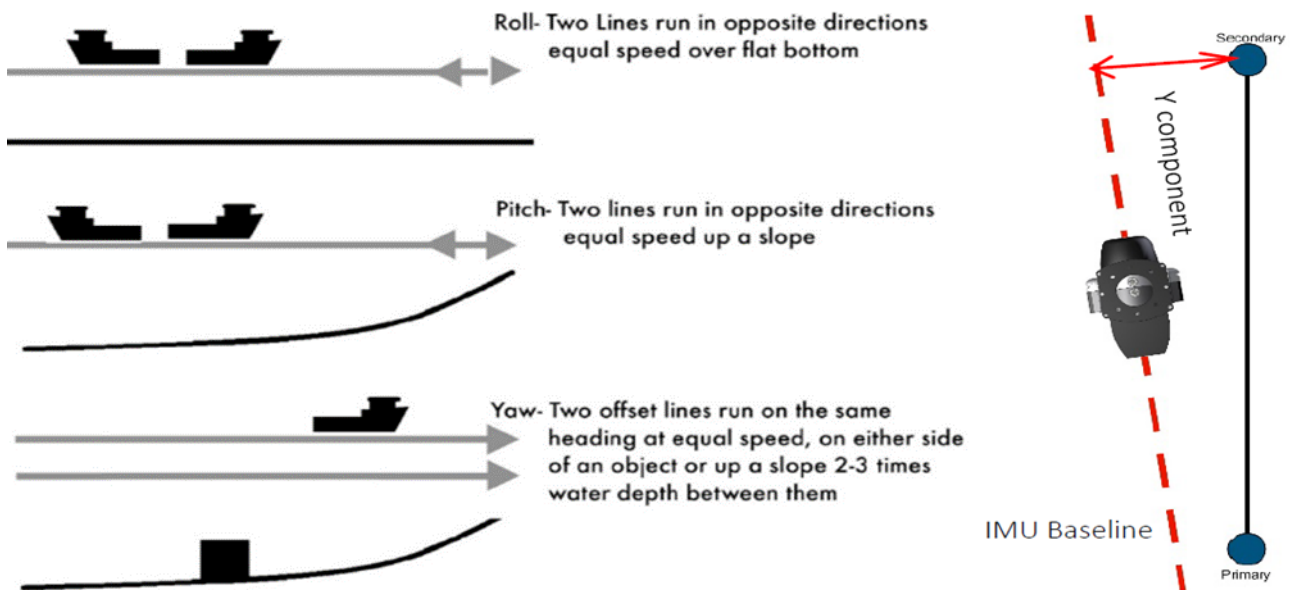


Figura 28: procedura per la calibrazione suggerita dal manuale Norbit (Patch test) per compensare il disallineamento della baseline del sonar/IMU e del sistema di navigazione GNSS (heading).

In un sistema multi beam gli elementi suscettibili ad un corretto posizionamento ed allineamento sono: il proiettore del sonar, il ricevitore del sonar, la piattaforma inerziale e l'antenna GNSS. Nel sistema multi beam impiegato, come visto in precedenza, i primi tre elementi sono "un pezzo unico" rigidamente connessi in modo permanente (assemblati in fabbrica) e le loro posizioni reciproche sono note ed inalterabili; solo le antenne GNSS sono fisicamente separate da resto. Il palo di installazione è stato realizzato appositamente per porre su uno stesso piano verticale le due antenne, il sonar e la piattaforma inerziale e tenerli rigidamente fermi l'uno rispetto agli altri. Il palo viene sempre installato in barca nello stesso modo utilizzando dei supporti fissi sulla struttura e sullo scafo. Questi accorgimenti fanno sì che i parametri di calibrazione possano rimanere inalterati e validi, senza la necessità di ripetere la calibrazione ad ogni installazione.

Questo aspetto è particolarmente vantaggioso perché consente di essere molto rapidi nell'iniziare un rilievo e nei casi in cui non si presentano le condizioni ottimali (fondale adeguato e tempo utile) per rilevare dati specifici per la calibrazione, possono essere impiegati i parametri precedenti. In occasione di questi rilievi nel porto di Ravenna, come in molti altri, il tempo per rilevare dati utili alla calibrazione non manca così come un adeguato fondale con i necessari elementi morfologici.

La procedura ed i risultati della calibrazione sono stati inseriti nell'Allegato B – Calibrazione MBES

2.5. Rilievo Imaging Sonar

Teoria

L'imaging sonar è una tecnica che consente di acquisire immagini acustiche ad alta risoluzione della parte sommersa con i principi del metodo *side scan sonar*, dal quale generalmente si ottiene la "mosaicatura" del fondale in seguito all'invio di un impulso. Nel *Side Scan Sonar*, le ombre acustiche possono essere fondamentali per l'interpretazione tridimensionale dell'oggetto illuminato.

Per esempio questo metodo, se applicato alle banchine, consente di evidenziare giunti, oggetti, concrezioni, eventuali ammaloramenti come ferri esposti, sgrotti. L'indagine, che è non invasiva e non quantitativa ma qualitativa, offre un valido supporto all'analisi del dato *multibeam* che invece è più quantitativo; l'analisi congiunta dei due rilievi quantitativo e qualitativo ad alta risoluzione permette un'ottima analisi delle criticità strutturali.

Lo strumento (Figura 29) in genere è dotato di un processore sonar di scansione ad alta qualità di acquisizione dati con risoluzione centimetrica ed una testa rotante sull'asse verticale munita di uno o più sensori, di cui uno effettua la registrazione di immagini *Side Scan*.

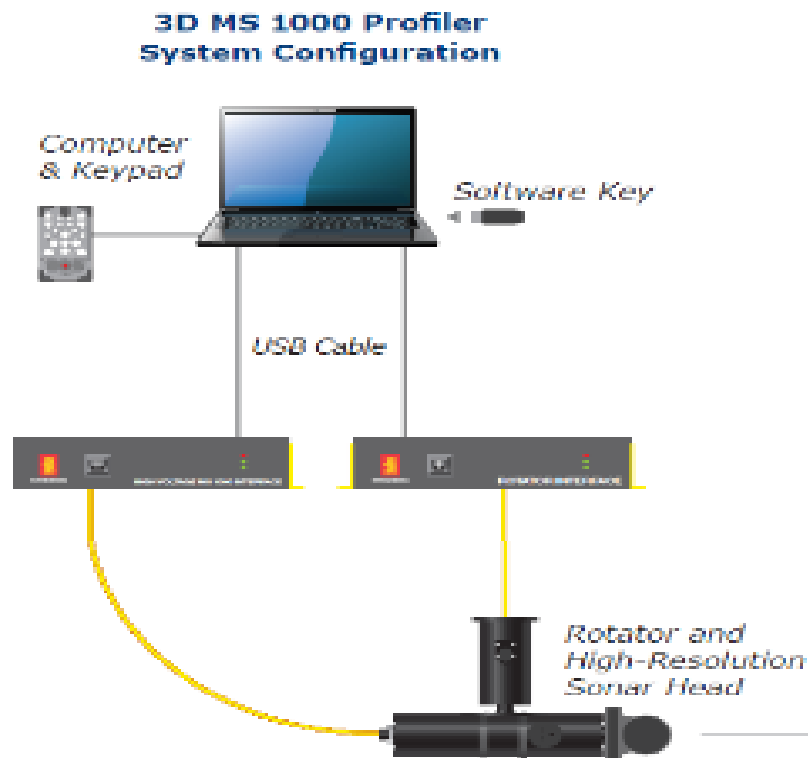


Figura 29: schema di funzionamento dell'imaging sonar

La produzione di immagini *side scan* si basa sul principio di *backscattering* che viene di seguito brevemente richiamato.

Un'onda acustica che incontra un'interfaccia tra due mezzi produce, in funzione dell'angolo di incidenza, delle differenti impedenze acustiche in gioco e delle caratteristiche della sorgente, un insieme di onde riflesse e diffuse nel mezzo di provenienza. Le irregolarità della superficie diffondono l'energia acustica in tutte le direzioni: una parte, detta coerente, viene riflessa senza alcuna deformazione (a parte le perdite per trasmissione) in una direzione speculare all'incidenza; la restante viene invece diffusa in tutto lo spazio, inclusa la direzione della sorgente (*backscatter*). Il rapporto tra le due suddette parti, speculare e diffusa, è funzione principalmente della ruvidità superficiale. La ruvidità dipende dalla natura strutturale, dall'origine litologica (roccia, fango, ecc.) o biologica (organismi viventi, conchiglie, ecc.), e dall'energia totale diffusa: il *backscatter* rappresenta il dato impiegato nei sistemi acustici di mappatura del fondale (Figura 30).

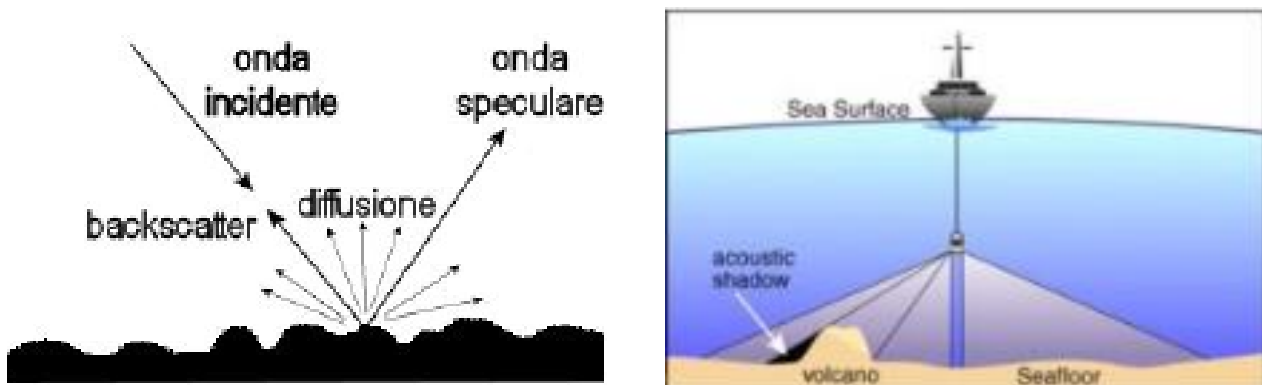


Figura 30: principi di *backscattering* e ombre acustiche su cui si basano le immagini sonar

Una parte dell'energia incidente può penetrare all'interno del materiale (per es. il fondale) a causa del piccolo contrasto di impedenza tra acqua e sedimento. Nello specifico, più si aumenta la frequenza, minima è la penetrazione all'interno del substrato e massima la risoluzione del dato ottenuto.

Nelle immagini ottenute con il *Side Scan Sonar*, le ombre acustiche possono essere fondamentali per l'interpretazione tridimensionale dell'oggetto illuminato e nell'*imaging sonar* il principio interpretativo è analogo.

Metodologia

Per ottenere la mosaicatura della parte sommersa della banchina, l'*imaging sonar* viene eseguito immergendo in acqua il sensore acustico frontalmente al paramento. La distanza per ottenere immagini di qualità è di circa 1m dal paramento stesso.

Il trasduttore emette un certo fascio in funzione dell'angolo e del *range* impostati via *software*, in grado di "illuminare" una certa area circolare (Figura 31).

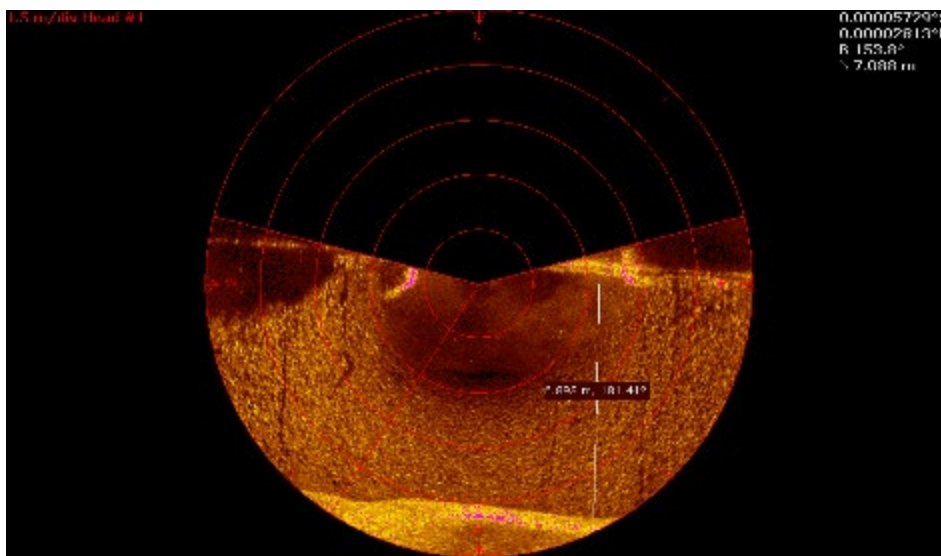


Figura 31: esempio di immagine acustica frontale del paramento di banchina

Occorre perciò eseguire diverse riprese lungo la banchina, stabilendo un determinato intervallo in funzione del *range* impostato e dell'*overlap* che si vuole ottenere fra i vari fotogrammi. Va considerato che in ogni registrazione (in genere un filmato) è presente una zona di "blank" ossia di area nera senza dati in corrispondenza della zona centrale dove è posizionato il trasduttore. Per esempio, se si imposta un *range* di 10 m come limite del cono acustico, avendo un fondale compreso fra i 6 e gli 8 m circa, l'ideale è eseguire registrazioni ogni 5 m (punti stazione) su tutta la lunghezza della banchina in modo tale da ottenere un *overlap* del 50% circa e coprire interamente il cono d'ombra centrale lasciato dallo strumento in ogni filmato. In genere i punti stazione vengono rilevati con GNSS RTK (*Global Navigation Satellite System Real-time Kinematic*).

Dai filmati acustici, in fase di *processing* vengono estratte le immagini a partire da quelli che risultano i fotogrammi migliori. Tali immagini vengono quindi raddrizzate mosaicate (Figura 32) ed interpretate unitamente al rilievo *multibeam*.

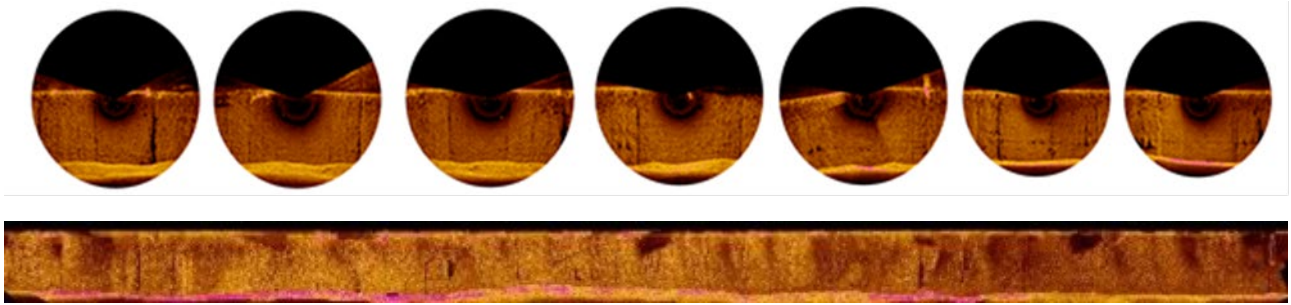


Figura 32: sequenza di immagini acustiche e mosaicatura finale

Per consentire una completa visione qualitativa della banchina nelle sue componenti emersa e sottomarina, vengono anche eseguite da barca una serie di riprese fotografiche della trave di coronamento. Tali immagini, opportunamente ottimizzate dal punto di vista della distorsione geometrica, vengono mosaicate al fine di restituire un'unica strisciata dell'intera parte emersa (Figura 33).



Figura 33: sequenza di immagini acquisite nel campo del visibile ed esempio di mosaicatura finale

La strisciata ottenuta da centinaia di prese fotografiche nel campo del visibile viene successivamente accoppiata a quella derivata dalle immagini sonar mediante individuazione di opportuni punti di controllo materializzati sul coronamento (Figura 34). Va in ogni caso sottolineato che le rappresentazioni fotografiche e sonar hanno scopo puramente qualitativo e potrebbero avere distorsioni e disallineamenti anche di alcuni decimetri poiché non sono state rilevate con tecnica fotogrammetrica con target georiferiti.

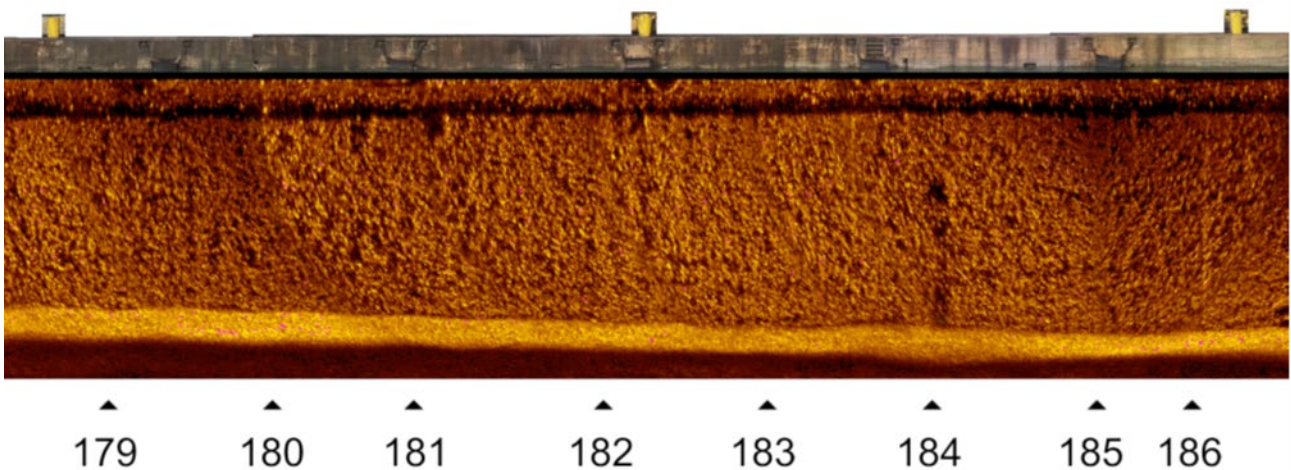


Figura 34: Accoppiamento tra la strisciata nel campo del visibile e quella derivata dalle immagini acustiche

Equipaggiamento

Lo strumento impiegato è l'MS1000 di Kongsberg dotato di un processore sonar di scansione ad alta qualità di acquisizione dati, con risoluzione centimetrica. Il sistema, alimentato con batteria al piombo da 12V ed

installato su di un apposito carrello munito di aste, è dotato di testa rotante sull'asse verticale e di due sensori, uno di lettura profili e l'altro di lettura di immagini *Side Scan*.

Di seguito si riportano le specifiche tecniche di frequenza e *range* operativo dello strumento impiegato (Figura 35).

Operating Frequency: (presets)	600 kHz	675 kHz	900 kHz	1 MHz kHz	1.2 MHz	1.5 MHz
FAN Beam Width: (nom)	45° x 1.0°	38° x 0.9°	30° x 0.6°	25° x 0.6°	28° x 0.6°	
CONE Beam Width (nom)	2.5°	2.4°	1.8°	1.6°	1.3°	1.0°
Range: (typical with LFM)	150 m +	150 m	100 m	75 m	40 m	25 m
Range Resolution:	≥ 7.5mm @10µs pulse length @ 1500m/s speed of sound					
Range Sampling:	≥1mm					
Scan Speed:	nom 8 sec/360° @ 10 m and 1.8° step size (@ 460 kbits/sec.) nom 18 sec/360° @ 50m and 1.8° step size (@ 460 kbits/sec.)					
Scan Angle:	360° continuous and user-sectored					
Step Size:	0.225° (minimum) - 7.2° (user-selectable)					
Transmit Pulse Widths:	0 to 2500µs (manual or auto-selected for optimized operation)					
Receive Bandwidth:	200kHz max. (auto selected to suit pulse length & sample rate)					
Telemetry :	RS485 or RS232 asynchronous serial data					
Telemetry configurations:	Fixed	Downlink: 9600 bps to 460 kbps (user selected for compatibility with other serial communication equipment) Uplink: same speed as downlink				
	Optimized	Downlink: 9600 bps to 460 kbps (auto set to highest rate allowed by the quality of the telemetry link) Uplink: same speed as downlink				
Power Requirement:	22-60 VDC, 28W					
Temperature Range:	-10 to +40°C operating -30 to +40°C storage					
Operating Depth:	3000 m					
Weight in Air:	15.3 lb/6.9 kg (estimated)					
Weight in Water:	7.9 lb/3.5 kg (estimated)					
Connector:	Seacon 4-pin, RMG/XSG Series Connector					
Compass sensor specifications:	See Compass specification sheet					
Materials	Aluminum 6061-T6, 300-Series SS					
Options:	-7801 Built-in Security Key					

Figura 35: specifiche tecniche di MS1000

Per l'indagine, dopo una prima fase di test per trovare la configurazione ottimale (Figura 36) in funzione della natura del *target* e della distanza da esso (circa 1 m), viene selezionata la frequenza, il *range*, il cono di registrazione, il *gain* e la velocità. In particolare quest'ultima deve essere possibilmente la minore possibile (in funzione delle condizioni marine) per garantire una migliore risoluzione. Nel caso della presenza di onde o forti correnti occorre trovare tuttavia un compromesso fra velocità e possibili deformazioni dell'immagine.



Figura 36: sonar Kongsberg MS1000

2.6. Sismica

Teoria

Secondo le NTC vigenti nell'ambito progettuale (NTC'18), oltre alla caratterizzazione dei terreni dal punto di vista geotecnico, è prevista la caratterizzazione dei terreni mediante la determinazione del parametro $V_{s,eq}$ tramite l'impiego di diverse metodologie geofisiche dirette ed indirette, che è così definito:

$$V_{S,eq} = \frac{H}{\sum_{i=1}^N \frac{h_i}{V_{S,i}}}$$

con

h_i = spessore dello stato i -esimo

$V_{s,i}$ = velocità delle onde di taglio nell' i -esimo strato

N = numero di strati

H = profondità del substrato, definito come quella formazione costituita da roccia o terreno molto rigido, caratterizzata da Vs non inferiore a 800 m/sec

Per le fondazioni superficiali, la profondità del substrato è riferita al piano di imposta delle stesse, mentre per le fondazioni su pali è riferita alla testa dei pali. Nel caso di opere di sostegno di terreni naturali, la profondità è riferita alla testa dell'opera. Per muri di sostegno di terrapieni, la profondità è riferita al piano di imposta della fondazione.

Per depositi con profondità H del substrato superiore a 30 m (per es. i terreni di Ravenna), la velocità equivalente delle onde di taglio VS,eq è definita dal parametro VS,30, ottenuto ponendo H=30 m nella precedente espressione e considerando le proprietà degli strati di terreno fino a tale profondità.

Di seguito si riporta la tabella di riferimento (Figura 37):

Tab. 3.2.II – *Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato.*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	<i>Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.</i>
B	<i>Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.</i>
C	<i>Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.</i>
D	<i>Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.</i>
E	<i>Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30 m.</i>

Figura 37: classificazione sismica dei suoli

A ciascuna categoria di suolo è associato un coefficiente di amplificazione stratigrafica S che moltiplica l'azione sismica di riferimento, quindi l'identificazione della categoria è determinante a livello progettuale.

Gli "Indirizzi e Criteri per la Microzonazione Sismica" del 2008 (e ss. Integrazioni 2011) hanno definito i tre livelli di approfondimento per la ricostruzione del sottosuolo, esplicitando l'integrazione fra dati geotecnici e geofisici. Fra questi ultimi quelli utili a definire la velocità di propagazione delle onde sismiche all'interno dei terreni e la geometria delle unità litotecniche sono i seguenti metodi: sismica a rifrazione, in foro, microtremiti, MASW, SASW, ReMi, geoelettrica, ecc.

Metodologia attiva MASW

Il metodo di indagine MASW consente la classificazione sismica dei suoli in quanto fornisce il profilo di velocità entro i primi 30 metri di profondità. Questa tecnica è da considerarsi metodo attivo in quanto le onde che vengono registrate sono prodotte dall'operatore.

Il metodo MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves) è una tecnica di indagine non invasiva che individua il profilo di velocità delle onde di taglio verticali Vs, basandosi sulla dispersione delle onde superficiali generate da una sorgente (mazza) e registrate in corrispondenza di diversi sensori (accelerometri o geofoni) posti sulla superficie del suolo e inviate al sismografo.

Il contributo predominante alle onde superficiali è dato dalle onde di Rayleigh e di Love (le prime hanno direzione di movimento verticale e radiale mentre le seconde si muovono solo sul piano orizzontale), che

viaggiano con una velocità correlata alla rigidità della porzione di terreno interessata dalla propagazione delle onde. A seconda del tipo di materiale e delle interfacce, possono prevalere le Rayleigh o le Love, queste in particolare in un mezzo stratificato con altro contrasto di impedenza. Per assicurarsi una maggior possibilità di analisi spettrale completa, in genere è bene registrare più set di dati per es. acquisendo la componente verticale delle onde di Rayleigh (energizzazione verticale e geofoni verticali), e la componente orizzontale delle onde di Love (energizzazione orizzontale e geofoni orizzontali con asse perpendicolare allo stendimento).

Questo metodo generalmente consente di ottenere una distribuzione delle velocità in funzione della frequenza, cioè la curva di dispersione di cui vedasi qualche esempio nelle immagini sottostanti. La dispersione è una deformazione di un treno d'onde dovuta ad una variazione di propagazione di velocità con la frequenza e come regola generale le componenti a frequenza minore penetrano più in profondità rispetto a quelle a frequenza maggiore (Figura 38).

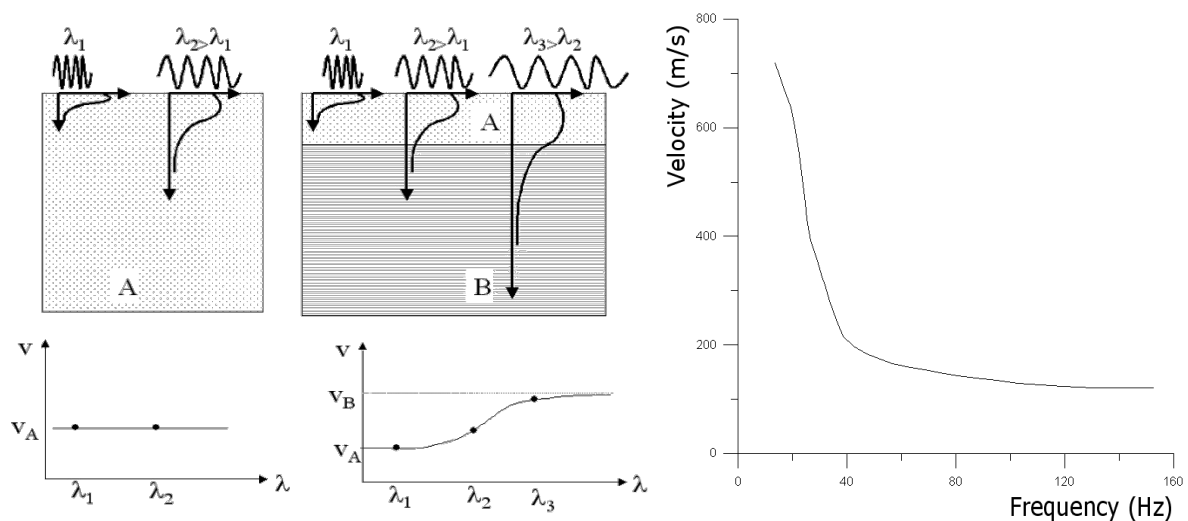


Figura 38: curve di dispersione in funzione di lunghezza d'onda e frequenza – caso A mezzo non stratificato – caso B mezzo stratificato

In pratica l'ondina sismica, inizialmente compatta, durante la sua propagazione in un mezzo stratificato si disperde perdendo la sua compattezza. Il segnale "si spalma" in profondità in quanto talune componenti viaggiano a velocità superiori ad altre. Nelle indagini MASW e ReMi le velocità che si vanno a definire e ad analizzare si riferiscono a precise frequenze e vengono dette velocità di fase.

Queste considerazioni sono vere fino a circa un valore pari a $\lambda/3$ (*STEADY STATE APPROXIMATION*), ed è il motivo per il quale vengono utilizzate le onde di superficie, poiché esiste entro questa profondità un'analogia fra onde di superficie e onde di taglio, più complesse da registrare, e per la quale le loro velocità sono molto simili ($V_r=0.9V_s$).

Il calcolo del profilo delle velocità-profondità da cui calcolare la V_s equivalente delle onde Rayleigh (o di Love), può essere convertito dal rapporto Velocità/frequenza mediante opportuni software e diversi approcci impiegando la relazione:

$$f_s = V_s/4H$$

con f =frequenza, V_s =velocità onde S (o di Rayleigh/Love, H =spessore dello strato).

È bene considerare che la frequenza è funzione sia della velocità del terreno sia della lunghezza d'onda secondo la relazione $\lambda = V/f$, e che per avere penetrazione almeno fino a 30m in terreni con Velocità di fase pari a 200m/s occorre avere frequenze minori di 2Hz. Di conseguenza è buona prassi fare stendimenti medio lunghi o prove con tecniche diverse, ad esempio REMI, ESAC o HVSR che consentono di analizzare frequenze minori per arrivare in profondità poiché analizzano microtremori il cui contenuto di frequenza contempla generalmente frequenze più basse rispetto a quelle prodotte dalla mazza.

Nell'approccio classico, l'elaborazione del dato di onde di superficie, consiste sostanzialmente in tre fasi:

- 1) la prima fase prevede il calcolo dello spettro della velocità di fase apparente sperimentale che si estrae dallo spettro nel dominio frequenza-numero d'onda; per ogni prefissata frequenza f si cerca il numero d'onda k per il quale lo spettro raggiunge un massimo; la corrispondente velocità di fase apparente è data dalla formula:

$$V(\omega) = 2\pi f/k_{\max}$$

I massimi dello spettro f - k determinano quindi lo spettro di velocità nel grafico velocità di fase-frequenza, sul quale verrà effettuato il picking per determinare la curva di dispersione sperimentale.

- 2) la seconda fase consiste nel calcolare la velocità di fase apparente numerica, applicando la trasformata di Fourier alla Funzione di Green o Funzione di Trasferimento del semispazio stratificato, nota in forma analitica (Aki, K. And Richards, P. G., 1980) nel dominio spazio-frequenza;
- 3) la terza ed ultima fase consiste nell'individuazione del profilo di velocità delle onde di taglio verticali V_s , modificando opportunamente il numero, lo spessore h , il coefficiente di Poisson degli strati che costituiscono il modello di sottosuolo, fino a raggiungere una sovrapposizione ottimale tra la curva di dispersione sperimentale e la curva di dispersione numerica corrispondente al modello di suolo assegnato.

In genere, quando l'errore relativo tra curva sperimentale e curva numerica è compreso tra il 5% e il 10% si ha un soddisfacente accordo tra le due curve e il profilo di velocità delle onde di taglio V_s e quindi il tipo di suolo sismico rappresentano una soluzione valida da un punto di vista ingegneristico.

La curva di dispersione sperimentale non è però quasi mai univoca, ma l'energia si distribuisce diversamente alle varie frequenze, ossia il terreno presenta più "modi" di vibrare oltre quello fondamentale (Figura 39 e Figura 40).

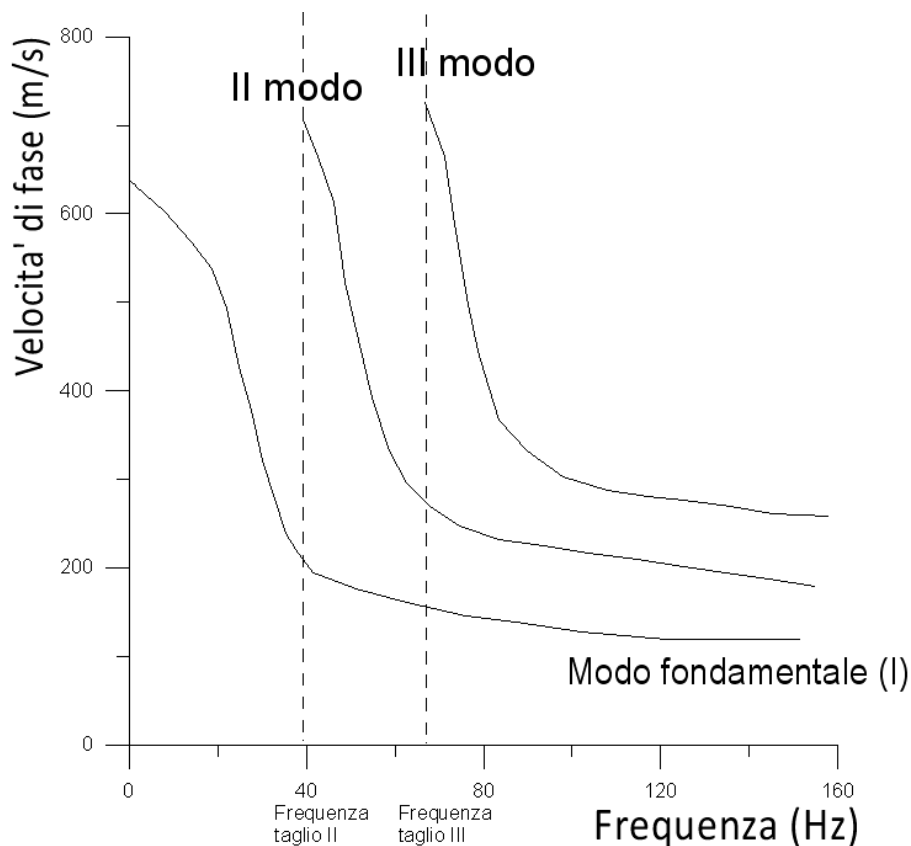


Figura 39: curve di dispersione dei vari modi di vibrazione del terreno

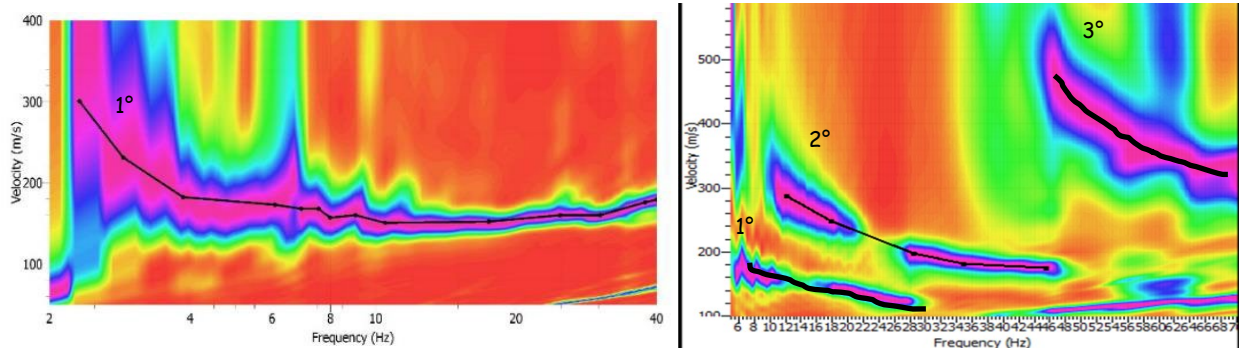


Figura 40: spettri di velocità sperimentali in cui domina nella prima immagine il modo fondamentale e nella seconda sono presenti anche i modi superiori

In genere la difficoltà sta nell’ eseguire il “picking” della curva di dispersione del modo fondamentale e non nei modi superiori (che forniscono velocità più elevate) poiché non sempre è ben visibile in particolare in profondità. Non è ancora stato ben chiarito dalla comunità scientifica se in effetti l’ energia si distribuisce nel modo fondamentale o anche nei modi superiori quindi esistono più approcci per l’ analisi dei dati.

L’ approccio impiegato nel presente studio è il FVS (Full Velocity Spectrum) che analizza l’ intero spettro di velocità senza basarsi sull’ interpretazione delle curve modali (Dal Moro, 2019).

Il metodo si divide in tre fasi (Figura 41):

- calcolo delle tracce sintetiche per un certo modello;
- determinazione degli spettri di velocità corrispondenti alle tracce sintetiche;
- calcolo del “misfit” fra spettro sintetico e di campagna, e relativa minimizzazione andando a identificare un modello di sottosuolo che abbia uno spettro di risposta simile a quello dei dati reali (Figura 42).

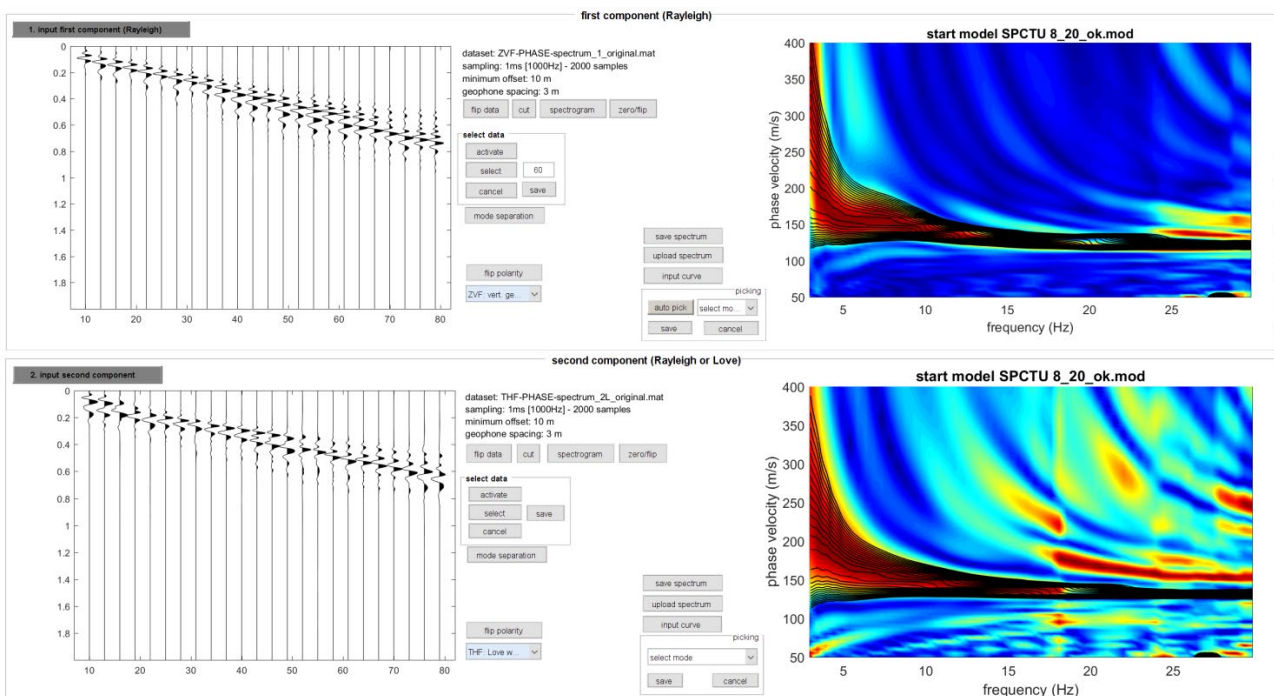


Figura 41: tracce sismiche reali sulla sinistra (Rayleigh in alto e Love in basso) ed esempio di sovrapposizione sulla destra fra spettri sintetici (in nero) e spettro di campagna (a colori)

layer	Vs (m/s)	thickness (m)	depth (m)
1	100	0.3000	0.3000
2	115	0.7000	1
3	135	1.5000	2.5000
4	141	4	6.5000
5	191	6	12.5000
6	169	5	17.5000
7	188	4	21.5000
8	203	4	25.5000
9	218	2	27.5000
10	251	6	33.5000
11	282	0	0

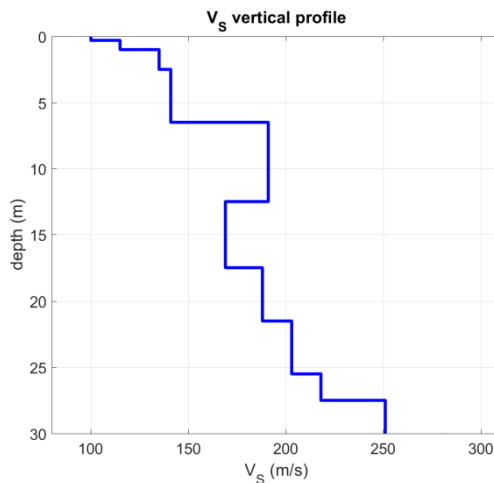


Figura 42: esempio di conversione dallo spettro frequenza-velocità al profilo velocità-profondità

Metodologia passiva ReMi

I metodi sismici passivi (per es. ReMi Refraction Microtremors) si basano sull'analisi di registrazioni di microtremori ambientali. Il metodo è analogo al metodo descritto nel precedente capitolo MASW e fornisce un profilo di velocità delle onde di taglio in profondità, e permette di determinare il parametro Vs30.

Il tremore sismico esiste ovunque sulla superficie della Terra ed è costituito principalmente da onde superficiali, anche se nella realtà, la vera natura del fenomeno non è perfettamente chiara. È prodotto essenzialmente dal vento e dalle onde marine ma anche l'attività industriale o il traffico stradale generano questo tipo di tremore la cui frequenza si attenua allontanandosi dalla sorgente. Esiste uno spettro caratteristico per il cosiddetto "rumore di fondo" legato al moto ondoso oceanico i cui effetti si propagano per migliaia di km a cui si aggiungono gli effetti locali dovuti a sorgenti di natura artificiale. L'aspetto più interessante è che il tremore o rumore sismico agisce come sorgente di eccitazione per la risonanza del sottosuolo e degli edifici.

Per rumore sismico di fondo si intende quindi una sollecitazione il cui spettro è ugualmente ricco in tutte le frequenze. Un'amplificazione di una determinata frequenza dovrebbe quindi essere legata ad un effetto di sito. Tale frequenza è da considerarsi come la frequenza di oscillazione predominante di quel terreno, che, per evitare pericolosi fenomeni di risonanza, dovrebbe essere sufficientemente diversa da quella delle strutture. E' infatti noto che il verificarsi di fenomeni di risonanza può causare un incremento dei danni subiti dalle strutture. La possibilità di utilizzare i microtremori per predire la risposta sismica in un sito in caso di sisma non è ancora ben definita ed oggetto di dibattiti scientifici.

Il metodo dei microtremori (Kanai e Tanaka, 1961; Iwasaki e Sukamoto, 1977) si basa sull'assunto che in ogni sito la curva di distribuzione dei periodi dei microtremori mostra una buona correlazione con quella ottenuta da registrazioni di terremoti effettuate nello stesso sito. Secondo questa ipotesi, è sufficiente registrare il rumore sismico di fondo presente in un sito per predire la forma dello spettro di un terremoto distruttivo; in particolare il periodo predominante di un terremoto dovrebbe essere strettamente connesso con quello dei microtremori.

Dal punto di vista analitico si ha che: se in una certa area il rumore ambientale è costante, cioè, non vi sono sorgenti di rumore antropico localizzato e predominante, $N(w)$ rappresenta lo spettro di tale rumore quale verrebbe misurato direttamente al bedrock.

In superficie si avrà nei diversi punti 1, 2,..., k:

$$N_1(w) = N(w) * H_1(w), N_2(w) = N(w) * H_2(w), \dots, N_k(w) = N(w) * H_k(w)$$

dove $H_1(w), H_2(w), \dots, H_k(w)$ sono le funzioni di trasferimento (caratteristica del terreno) dei siti 1, 2, ..., k. Supponendo che nei precedenti siti incidano le onde sismiche generate da un terremoto a distanza

notevolmente maggiore rispetto alla distanza tra i punti di osservazione ed essendo $A(w)$ lo spettro del terremoto al bedrock (indifferentemente accelerazione, velocità o spostamento), in superficie si otterrà:

$$A_1(w) = A(w) * H_1(w), A_2(w) = A(w) * H_2(w), \dots, A_k(w) = A(w) * H_k(w)$$

Ipotizzando che $H_1(w), H_2(w), \dots, H_k(w)$ siano le stesse in caso di debole o di forte movimento del suolo, si ha:

$$A_1(w)/N_1(w) = A_2(w)/N_2(w) = \dots = A_k(w)/N_k(w) \text{ e di conseguenza } A_2(w)/A_1(w) = N_2(w)/N_1(w) = H_2(w)/H_1(w)$$

In pratica ciò significa che il rapporto spettrale tra due siti è uguale sia per registrazioni del rumore di fondo che per sollecitazioni prodotte da forti terremoti. Quindi, si può ricavare la risposta di un generico sito k -esimo ad un evento sismico, noto lo spettro dei microtremori nei siti 1 e k , che sarà data da:

$$A_k(w) = N_k(w) * (A_1(w)/N_1(w)).$$

Da notare che la stabilità temporale nello spettro del microtremore è quindi la condizione necessaria per l'applicabilità di tale metodo ai fini della determinazione del periodo proprio dei terreni superficiali del sito in prospettiva di protezione sismica.

Con la metodologia ReMi (Refraction Microtremors), si acquisiscono i segnali dei microtremori rifratti ambientali e si ricostruisce il profilo verticale delle velocità delle onde sismiche di taglio (V_s) con procedimenti di modellazione diretta delle velocità di fase delle onde relative ai rumori sismici locali, rifratte alla superficie.

Come per il metodo MASW vengono usate le onde superficiali di Rayleigh per la determinazione dei parametri di comportamento meccanico dei terreni a bassi livelli di deformazione, modulo di taglio e coefficiente di smorzamento, e il metodo si basa sulle proprietà dispersive che queste onde subiscono durante l'attraversamento di tali terreni.

La metodologia permette di raggiungere livelli di profondità generalmente compresi fra $1/4$ e $1/3$ della lunghezza dello stendimento dei geofoni poiché registrando microtremori in generale lo spettro è caratterizzato meglio alle basse frequenze rispetto alle MASW. Inoltre, lo studio analitico del metodo ReMi consente di operare favorevolmente in ambienti fortemente inquinati da rumori urbani e/o industriali.

L'elaborazione dei dati ReMi si basa invece sul primo approccio che prevede il picking dello spettro nel punto di transizione fra minima e massima energia e l'inversione nella creazione della curva di dispersione (Figura 43).

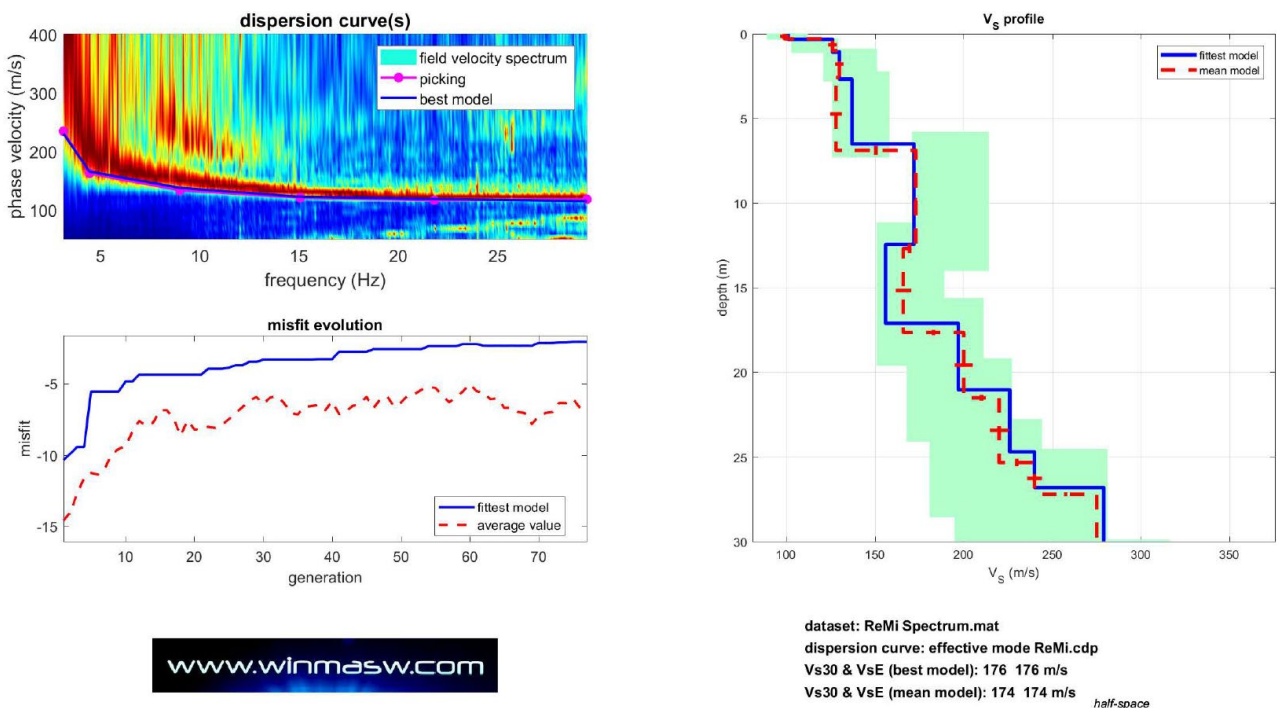


Figura 43: esempio di conversione dalla curva di dispersione "piccata" sullo spettro frequenza-velocità al profilo velocità-profondità

Equipaggiamento

Lo strumento impiegato per i rilievi sismici è il "GEODE - Geometrics" a 24 canali, alimentato con batterie esterne da 12 Volt, guidato da una unità di controllo esterna (PC portatile).

Le caratteristiche principali dello strumento sono le seguenti:

- 24 bit di risoluzione
- Larghezza di banda: 1.75 Hz – 20000 Hz
- Intervalli di campionamento da 0.02 ms. (50000 campioni/secondo) a 16 ms.
- Range dinamico di sistema 144 dB (110 dB misurato, a 2 ms.)
- Distorsione: 0.0005%
- Consumo: 7 Watts/12 canali
- Tenuta stagna a prova di immersione
- Accuratezza del trigger: 1/32 del passo di campionamento
- Software per l'acquisizione e per l'interpretazione di dati a rifrazione e a riflessione incluso nel sistema operativo (SGOS), guidato dal Seismodule controller software caricato su PC portatile

L'energia viene inviata al terreno con una massa battente (mazza) di kg 10, collegata da un cavo al GEODE. Sul manico della mazza è montato un dispositivo che invia allo strumento il segnale che dà inizio alla registrazione. La funzione di trigger è data da un circuito elettrico che si chiude quando la massa battente colpisce la piastra, permettendo al sistema di iniziare la registrazione. Lo strumento di registrazione permette di sommare i segnali provenienti da più battute successive, al fine di massimizzare il rapporto segnale/rumore.

Le onde di Rayleigh vengono generate da una sorgente ad impatto verticale (la classica martellata) e registrate tramite comuni geofoni a componente verticale (con frequenza propria di 4.5 Hz, configurazione ZVF). Le onde di Love vengono generate invece con una sorgente di taglio e registrate tramite geofoni orizzontali, in questo caso però con asse allineato ortogonalmente alla direzione di stendimento ((con frequenza propria di 4.5 Hz, configurazione THF).

La posizione degli stendimenti viene tracciata mediante l'utilizzo di un rover GNSS RTK.

2.7. Georadar

Teoria

Il georadar GPR (Ground Penetrating Radar) consente di indagare sia il sottosuolo sia le strutture e di rivelare in modo non invasivo la presenza e la posizione di oggetti sepolti o oggetti metallici e difetti nelle strutture in c.a. o muratura, utilizzando il fenomeno di riflessione delle onde elettromagnetiche.

Il principio fisico si basa sulla propagazione di onde elettromagnetiche ad una frequenza definita nei materiali e sulla loro riflessione in corrispondenza delle superfici di discontinuità dovute a variazioni di permittività dei materiali investigati.

La profondità d'indagine non può essere stabilita a priori del rilievo ma dipende dall'assorbimento dell'energia elettromagnetica da parte dei materiali in cui essa si propaga e quindi dalla natura dei mezzi attraversati, dallo stato fisico degli elementi che li compongono e da fattori ambientali e/o locali quali la temperatura, l'umidità, la presenza di cavità, ecc. Inoltre, l'obiettivo della prospezione e la profondità di penetrazione sono vincolati alla lunghezza d'onda degli impulsi: infatti, se una struttura sepolta ha dimensioni molto piccole, essa viene rilevata soltanto con segnali di brevissima durata la cui elevata attenuazione a livello energetico ne limita però la penetrazione.

In sintesi, antenne con frequenze alte consentono una buona risoluzione fino a modeste profondità mentre antenne con frequenze basse offrono un dettaglio relativamente inferiore, ma permettono una maggior estensione di misura dalla superficie topografica. Ecco perché sulle strutture in c.a. vengono usate frequenze solitamente maggiori di 1GHz.

Le antenne in genere impiegate per le indagini georadar sono elencate nella seguente Tabella 1.

Frequenza delle Antenne (MHz)	Penetrazione in un suolo medio (V = 0,09 m/ns)	Risoluzione Verticale (metri)	Campi d'impiego
1500	30 cm	0,01	Rilievi su strutture in cls, murature, manti stradali
900	1 metro	0,05	Come sopra
400-500	3 metri	0,1	Ricerca archeologica e di sottoservizi, indagini su strade e rivestimenti di gallerie
200-300	5 metri	0,2	Ricerca archeologica e di cavità su terreni e manufatti
100	8 metri	0,5	Ricerca archeologica, di grossi bersagli profondi e di cavità, indagini stratigrafiche

Tabella 1: Prestazioni tipiche delle antenne radar

La ricostruzione della sezione radarstratigrafica (conversione tempi-profondità) viene effettuata applicando, ai tempi di riflessione, i valori delle velocità di propagazione relativi alle costanti dielettriche dei materiali investigati con l'eventuale supporto di tarature dirette.

La velocità media di propagazione delle onde elettromagnetiche, in materiali a bassa conduttività, è legata alla costante dielettrica dalla seguente relazione:

$$V_m = C / \sqrt{\epsilon_r}$$

Dove:

C = 0.300 m/nsec (velocità dell'onda EM nel vuoto)

ϵ_r costante dielettrica relativa del materiale.

La presenza di acqua o umidità nei materiali in esame, comporta un aumento della costante dielettrica relativa (vedi incremento della conduttività) e quindi una diminuzione della velocità degli impulsi elettromagnetici. La conoscenza della costante dielettrica relativa è utile per determinare il tipo di materiale investigato e del suo grado di umidità (Tabella 2). La definizione di tali anomalie viene fornita nella fase d'interpretazione dei dati, in base alla tipologia (es. forma dell'oggetto che ha provocato la riflessione) e alla continuità planimetrica di eventi identici o, comunque, assimilabili.

MATERIALE	σ mhom/m	ϵ_r
Aria	da 10^{-4} a $3 \cdot 10^{-2}$	1
Acqua dolce	da 10^{-4} a $3 \cdot 10^{-2}$	81
Acqua marina	4	81
Ghiaccio di acqua dolce	10^{-3}	4
Granito (asciutto)	10^{-8}	5
Calcere (asciutto)	10^{-9}	7
Argilla (satura)	da 10^{-1} a 1	da 8 a 12
Neve farinosa	da 10^{-6} a 10^{-5}	1.4
Sabbia (asciutta)	da 10^{-7} a 10^{-3}	da 4 a 6
Sabbia (satura)	da 10^{-4} a 10^{-2}	30
Silt (saturo)	da 10^{-3} a 10^{-2}	10
Ghiaccio di acqua marina	da 10^{-2} a 10^{-1}	da 4 a 8
Basalto (bagnato)	10^{-2}	8
Granito (bagnato)	10^{-3}	7
Argilloscisto (bagnato)	10^{-1}	7
Arenaria (bagnata)	$4 \cdot 10^{-2}$	6
Calcere (bagnato)	$2.5 \cdot 10^{-2}$	8
Suolo sabbioso (asciutto)	$1.4 \cdot 10^{-4}$	2.6
Suolo sabbioso (bagnato)	$6.9 \cdot 10^{-3}$	25
Suolo siltoso (asciutto)	$1.1 \cdot 10^{-4}$	2.5
Suolo siltoso (bagnato)	$2.1 \cdot 10^{-2}$	19
Suolo argilloso (asciutto)	$2.7 \cdot 10^{-4}$	2.4
Suolo argilloso (bagnato)	$5 \cdot 10^{-2}$	15

Tabella 2: conduttività e costanti dielettriche tipiche di alcuni materiali

Metodologia

Il principio di funzionamento della strumentazione radar da noi utilizzata può essere sinteticamente descritto nel modo seguente: l'acquisizione dei dati avviene facendo scorrere una coppia di antenne (una trasmittente ed una ricevente) mantenute a distanza costante sulla superficie da investigare (Figura 44); nell'unità centrale sono generati dei segnali ad intervalli regolari che servono a sollecitare i circuiti elettronici dell'antenna trasmittente. Da questa sono irradiati degli impulsi elettromagnetici che, propagandosi attraverso i materiali, vengono riflessi in corrispondenza delle interfacce tra materiali con caratteristiche dielettriche diverse.

Gli eventi riflessi sono captati dall'elemento ricevente e inviati nell'unità centrale.

L'apparecchiatura consente di visualizzare su display a colori il radargramma registrato in tempo reale (Figura 45) per un controllo qualità preliminare e simultaneamente memorizza i dati su notebook associato per la successiva elaborazione con opportuno software. Lo scopo fondamentale del trattamento digitale dei dati è quello di migliorarne l'interpretabilità tramite operazioni di filtraggio, normalizzazione, amplificazione, ecc. al fine di semplificare e rendere più evidente la presenza di eventuali anomalie.

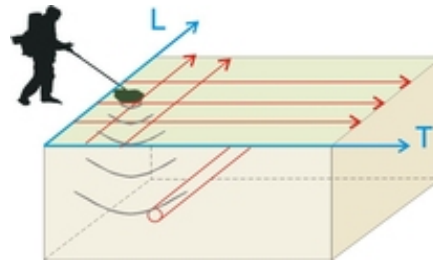


Figura 44: Schema di rilevamento dati Georadar

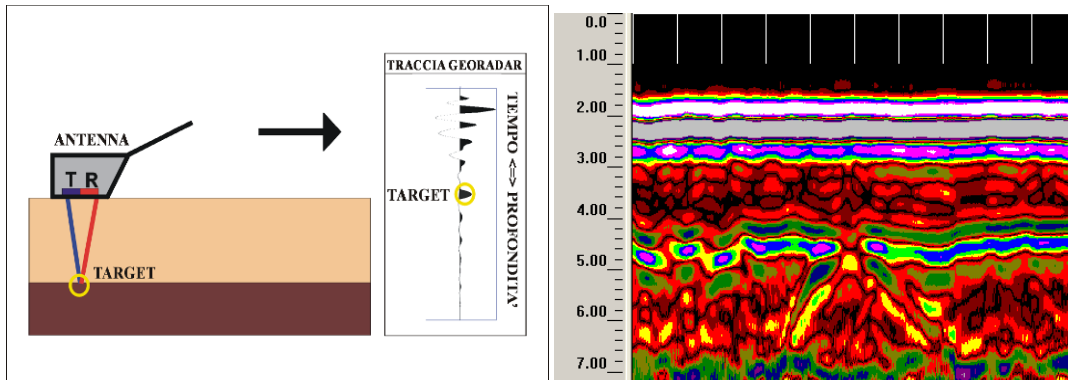


Figura 45: Schema di acquisizione della traccia Georadar con antenne schermate. L'insieme delle tracce forma la sezione o profilo Georadar

Sull'asse orizzontale dei radargrammi sono visualizzate le progressive metriche della linea registrata mentre su quello verticale si trovano i doppi tempi di percorso (in andata e ritorno) dei tragitti riflessi.

La risoluzione orizzontale dei segnali è inversamente proporzionale alla velocità di spostamento dell'antenna e la risoluzione verticale è direttamente proporzionale alla frequenza centrale degli impulsi emessi. L'intensità degli eventi riflessi è tanto più forte quanto il contrasto fra le variazioni dielettriche è elevato.

Il limite tecnologico della metodologia georadar 2D e 3D, è in ogni caso rappresentato dalla profondità della tavola d'acqua, poiché essa assorbe completamente il segnale elettromagnetico.

I processi di elaborazione sono applicati per incrementare il rapporto segnale/rumore mediante filtri sia nel dominio del tempo, sia in quello delle frequenze e ad amplificare l'ampiezza.

La sequenza di elaborazione standard, sia per dati 2D che per dati 3D, comprende le seguenti operazioni:

- Geometrizzazione/pulizia del dato
- Correzione primo arrivo
- Filtro background
- Analisi delle componenti spettrali
- Filtri in frequenza (passa banda)
- Analisi curva di decadimento delle ampiezze
- Applicazione funzione di recupero delle ampiezze
- Migrazione
- Conversione in profondità

Per quanto riguarda la ricerca di sottoservizi, la stima corretta della velocità dell'onda elettromagnetica nel materiale e la migrazione rappresentano dei procedimenti fondamentali, in quanto consentono di ottenere l'immagine dell'anomalia a maggior risoluzione e riporta l'oggetto alle sue dimensioni e posizioni effettive.

Quando il profilo GPR passa sopra un piccolo oggetto nel terreno (tubo, masso isolato...), la forma del segnale diventa quella di un'iperbole. La forma dell'iperbole è definita dalla geometria e dalla velocità dell'onda EM

nel mezzo, più aperta è l'iperbole, maggiore sarà la velocità del mezzo. La procedura di fitting dell'iperbole, o analisi di iperbole di diffrazione è semplicemente quella di trovare per tentativi ed errori un'iperbole teorica che ha la stessa forma dell'iperbole nel radargramma (Figura 46).

Sul profilo bidimensionale l'anomalia che forma l'iperbole si converte in un punto; nel volume 3D la conversione fa sì che planimetricamente l'insieme dei punti formino un elemento continuo, che riflette la direzione, dimensione e profondità del sottoservizio che l'ha generata.

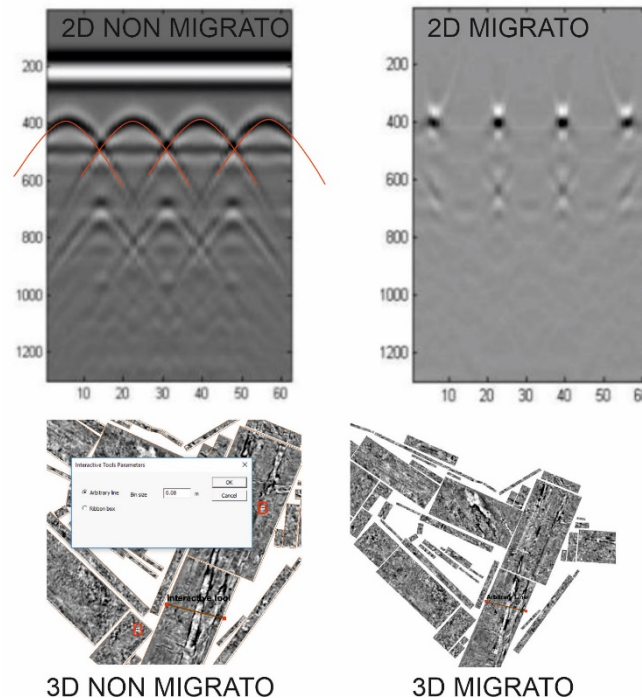


Figura 46: In alto: confronto tra dato 2D non migrato e migrato dopo l'analisi delle iperbole di diffrazione; in basso: visualizzazione delle slice 3D non migrate e migrate in seguito all'analisi delle iperbole di diffrazione.

Equipaggiamento

Nella presente indagine è stato utilizzato il sistema georadar 3D MALA MiniMIRA, equipaggiato con 9 antenne schermate a 400MHz, per profondità di esplorazione entro i 3m.

Il sistema racchiude al suo interno 5 antenne trasmettenti e 4 riceventi della stessa frequenza, e l'insieme delle combinazioni tra trasmissione e ricezione fa sì che ad ogni acquisizione si ottengano contemporaneamente 8 profili paralleli. Gli 8 profili sono distanziati di un offset fisso di 8cm (Figura 47), e il loro insieme occupa una fascia di 64cm. Il sistema di posizionamento prevede l'utilizzo di un odometro e dove possibile l'interfacciamento con GPS o stazione totale.

Questo sistema molto complesso è stato sviluppato nel nord Europa per identificare in maniera veloce e con altissima risoluzione sottoservizi e reperti archeologici. Il sistema facilita l'interpretazione del segnale evidenziando le strutture continue, ed evita di commettere errori nelle interpolazioni di profili bidimensionali. L'acquisizione nelle 3 direzioni dello spazio rende l'acquisizione indipendente dall'orientazione spesso sconosciuta del target. Il sistema è ideale per indagare il sottosuolo ed evidenziare discontinuità attribuibili al contatto fra terreno e oggetti sepolti.

Il sistema 3D è collegato ad un laptop dal quale è possibile gestire i parametri di acquisizione e vedere in tempo reale l'acquisizione di ogni fascia di acquisizione.

Il limite tecnologico della metodologia georadar 2D e 3D, è in ogni caso rappresentato dalla profondità della tavola d'acqua, poiché essa assorbe completamente il segnale elettromagnetico.

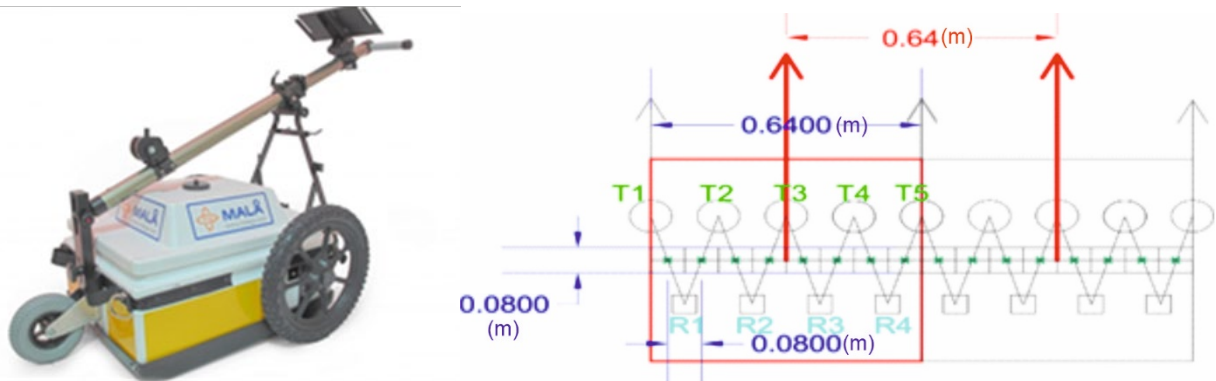


Figura 47: MALA MINIMIRA e disposizione delle 9 antenne. Le frecce rosse indicano la posizione dei profili paralleli

Le specifiche tecniche del Georadar sono le seguenti:

TIPO GEORADAR	3D MALA MiniMIRA 8
Frequenza Antenne schermate	400MHz
Offset totale antenne	0.64m
Numero di canali	8
Comunicazione	Ethernet
Posizionamento	GPS-RTK e odometro
Alimentazione	Batteria 12V 45Ah/Batteria Li-Fe PO

Tabella 3: specifiche tecniche del georadar utilizzato

Il georadar viene collegato al Laptop via ethernet e mediante il software di acquisizione MiraSoft (MALÀ Geoscience) è possibile visualizzare il dato rilevato in tempo reale.

Le modalità di acquisizione possono essere di tipo manuale a spinta o a traino da quad (Figura 48).



Figura 48: modalità di acquisizione a traino (a sinistra) e manuale (a destra)

La prima modalità è stata adottata per tutta l'acquisizione delle banchine e per gran parte delle aree rilevate nelle Logistiche; la modalità a traino è stata adottata in alcune aree delle Logistiche L1 e L2 per facilitare il movimento dello strumento a causa del terreno poco compatto.

Per il posizionamento topografico è stato installato su palina avvitata nell'apposito supporto presente sul cart Mala MiniMIRA un GNSS Stonex in modalità RTK, in modo che ogni acquisizione effettuata fosse riferibile a tutti gli altri rilievi. Quando, tuttavia, il segnale RTK non era sufficientemente buono perché il sito era troppo

lontano dalla base o il segnale era disturbato da interferenze, è stato utilizzato un ricevitore GNSS Topcon HIPER V, connesso tramite GPRS alla rete di correzioni differenziali in tempo reale NRTK Italpos – Leica Geosystem. In tal caso sono stati utilizzati i caposaldi di infittimento materializzati nella zona per verificare il corretto funzionamento del sistema e garantire l'omogeneità dei dati.

E' importante ricordare che le procedure di misura impiegate per la presente indagine geofisica si basano su tecniche di esplorazione indiretta che, nonostante siano utilizzate allo stato dell'arte sia delle conoscenze scientifiche che degli avanzamenti tecnologici, hanno una serie di intrinseche limitazioni in merito alla propagazione dell'onda elettromagnetica che dipende dalla costante dielettrica dei materiali: in materiali argillosi ad elevata c. dielettrica o in presenza di acqua, l'attenuazione del segnale è elevata con il rischio di non rilevare eventuali discontinuità/oggetti presenti. Inoltre, si consideri che la risoluzione verticale del rilievo è strettamente legata alla frequenza utilizzata ($\lambda/4$) quindi nell'ordine di circa 10cm, che sommato ad eventuali errori sistematici può diventare anche di +/- 15-20cm. Anche la risoluzione orizzontale è circa la stessa considerando la spaziatura fra le antenne.

Considerando la lunghezza d'onda dell'antenna da 400MHz impiegata, è possibile visualizzare interfacce di target di spessore maggiore di 15-20cm, solamente oltre i primi 25-30cm e solo nel caso in cui vi siano caratteristiche dielettriche diverse dal materiale soprastante.

L'indagine geofisica non può mai essere considerata integralmente sostitutiva dell'esplorazione diretta e pertanto si suggerisce sempre la verifica dei target con saggi diretti.

3. Indagine topografica

Il rilievo topografico è stato eseguito il 21 novembre 2020. Sono stati materializzati e misurati i seguenti caposaldi di infittimento: HUB_ba11, HUB_ba12 e HUB_ba13 (Figura 49, Allegato A – Monografie dei vertici)



Figura 49: HUB_ba11, uno dei caposaldi materializzati e battuti sulla banchina

Durante il rilievo non sono state registrate particolari difficoltà operative.

3.1. Elaborazione e restituzione dei dati

I dati topografici rilevati sono stati prontamente scaricati dai controller e verificati. Inseriti all'interno della piattaforma CAD/GIS di riferimento, sono stati differenziati per piani e colori in base alla tipologia di elemento battuto.

Per la vestizione del dato si è proceduto ad unire con polilinee 3D il ciglio banchina, il margine interno della trave di coronamento, le rotaie delle gru e le recinzioni. Sono stati poi evidenziati gli altri elementi puntiformi come le bitte e i caposaldi.

Il dato è stato consegnato in via preliminare, insieme ad altre informazioni provenienti dal rilievo laser scanner (curve di livello), in formato CAD, per un pronto impiego per le finalità della PE. È poi stata realizzata una specifica tavola in formato A1 in scala 1:400.

Successive elaborazioni hanno anche integrato il dato topografico di base anche con il rilievo batimetrico, lidar, imaging sonar e fotografico del paramento verticale delle banchine per costituire un insieme organico di informazioni (si vedano i successivi capitoli).

4. Laser Scanner Terrestre

I rilievi sono stati eseguiti il 23/11/2020. La banchina risultava libera da eventuali elementi che potessero creare coni d'ombra per le scansioni, ciò ha portato a concentrarne il maggior numero sul cordolo di coronamento avendo comunque cura di acquisire gli altri elementi di interesse quali pozzetti, recinzioni, torri faro, ecc... In totale sono stati eseguiti 9 punti di stazione (Figura 50) per un totale di 515 milioni di punti acquisiti (514615613 punti).

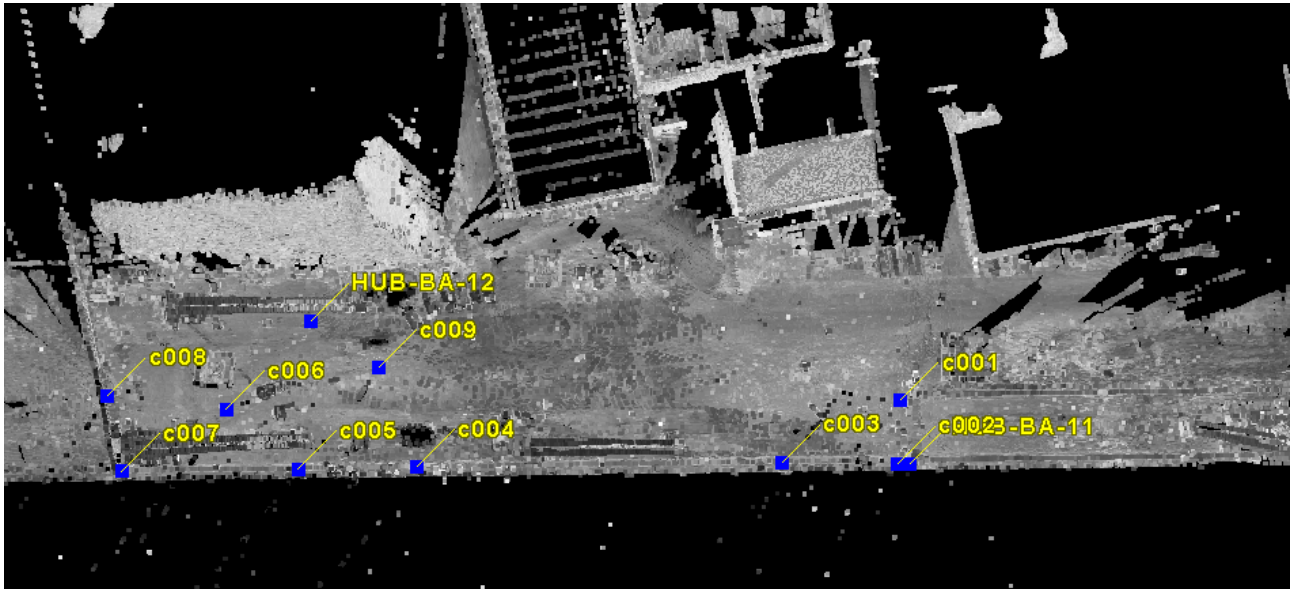


Figura 50: planimetria dei punti di stazione

4.1. Restituzione dei dati

Le scansioni e la procedura di elaborazione hanno consegnato una nuvola di punti molto dettagliata ed accurata (Figura 51).

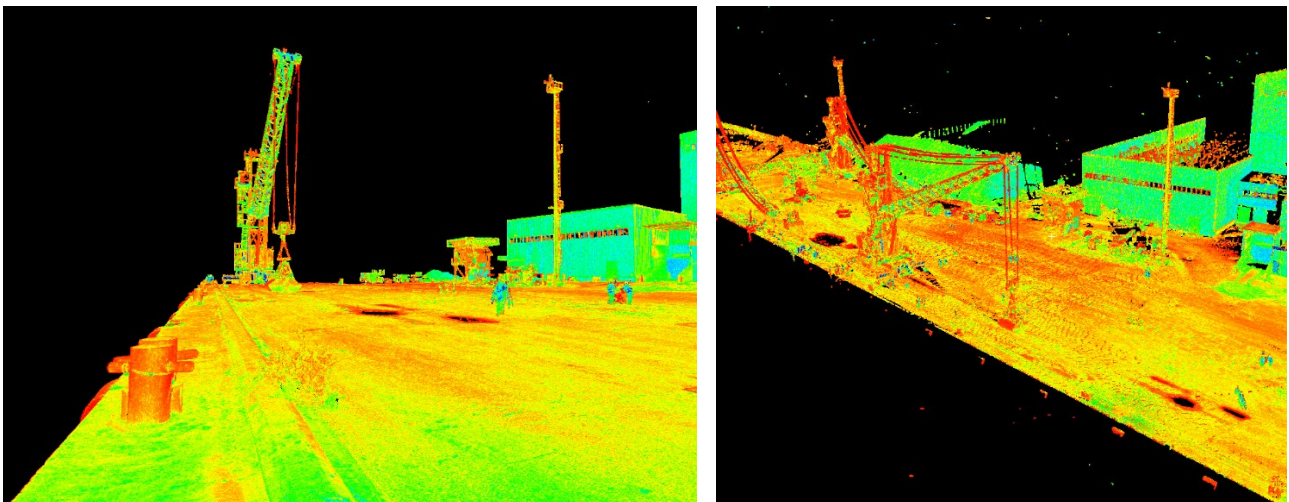


Figura 51: particolari estratti dalla nuvola di punti

Il materiale proveniente dal rilievo LST è stato consegnato con le planimetrie topografiche (AN_BAN_TOPO_M.dwg) e con i prospetti della banchina (AN_BAN_M.dwg), integrandolo ai risultati di altre acquisizioni.

5. Fotogrammetria

5.1. Acquisizione

Il rilievo è stato eseguito il 23 novembre 2020, acquisendo foto nadirali e oblique a mezzo UAS. La superficie acquisita è stata di 2,76 ha e sono stati acquisiti 47 fotogrammi (Figura 52). La quota di volo è stata di 60 m AGL (Above Ground Level) ed ha consentito una risoluzione al suolo (GSD) di 1,7 cm/pix. Sono stati posizionati 10 punti di controllo (GCP) di cui 1 Check Point.



Figura 52: Pilota durante il volo.

5.2. Elaborazione

I fotogrammi sono stati elaborati nel software Agisoft Metashape Professional (Figura 53) al fine di elaborare la nuvola di punti e l'ortofoto. La nuvola di punti prodotta contiene più di 85 milioni di punti (Figura 54).

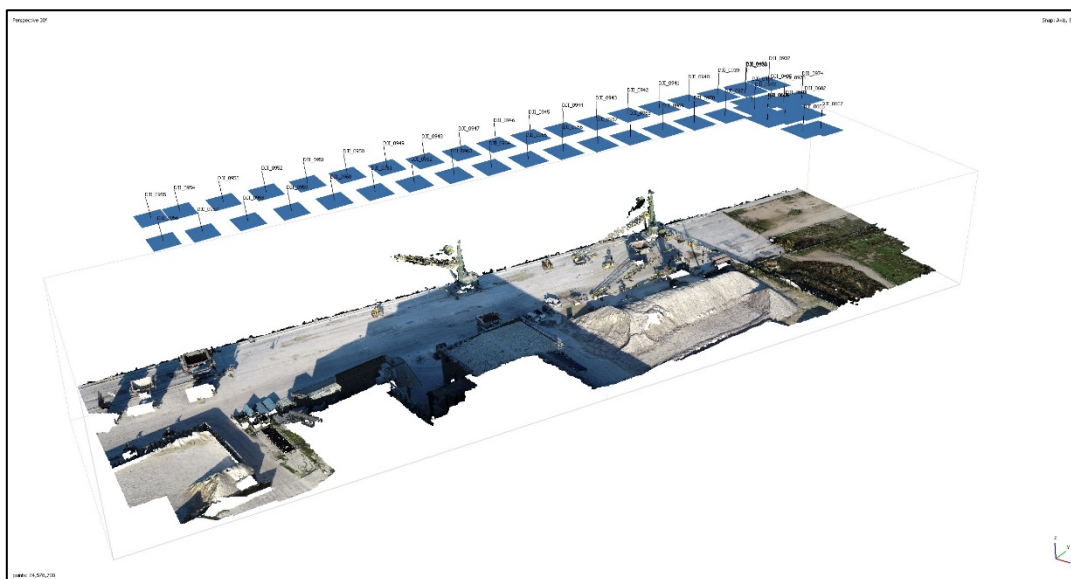


Figura 53: Fotogrammi allineati sulla nuvola (dense cloud) in Metashape Professional



Figura 54 Dettaglio della dense cloud

Sono stati inseriti i GCP per la georeferenziazione/scalatura del modello tridimensionale (Figura 55), e al termine dell'elaborazione è stato calcolato un errore RMSE totale (XYZ) di 1.06 cm per i GCP e di 0.58 cm per i Check Point.



Figura 55 Distribuzione dei GCP e Check Point all'interno dell'ambito rilevato

A partire dalla nuvola di punti è stato creato un ortomosaico con risoluzione nativa di 1.7 cm/pixel (Figura 56).



Figura 56 Dettaglio dell'ortomosaico

5.3. Restituzione

L'ortomosaico è stato esportato in formato jpg georiferito, con pixel di 2 cm per non creare un file troppo ingombrante di difficile gestione, mantenendo comunque un'elevata risoluzione.

Sono state anche consegnate 174 foto oblique nel formato jpg originale (Figura 57).



Figura 57: Esempio di foto obliqua

6. Indagine Multi Beam e Lidar

Il rilievo batimetrico del paramento di banchina e del fondale antistante, si è svolto tra il 27 novembre ed il 13 dicembre.

6.1. Acquisizione dei dati

Per i rilievi è stata impiegata la nostra imbarcazione da lavoro (Figura 58) iscritta nel RNMG di Porto Garibaldi – Ravenna.

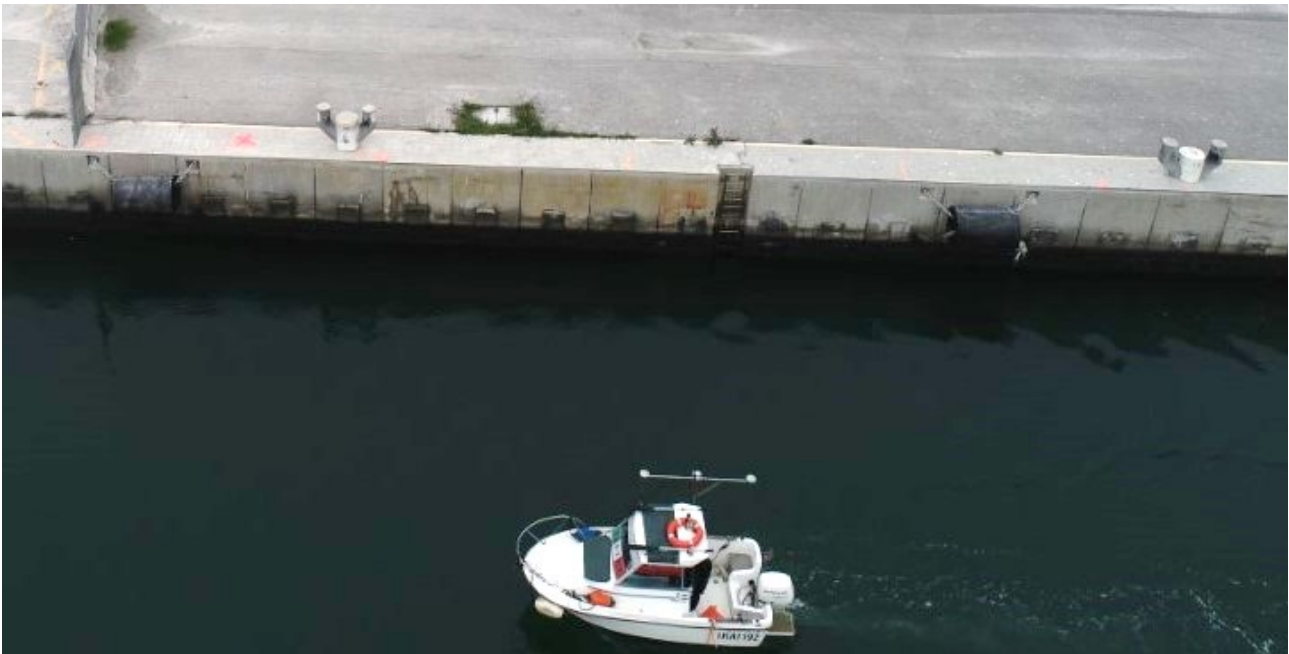


Figura 58: m/B Anfibia in navigazione con equipaggiamento per i rilievi batimetrici

Rilievo batimetrico delle banchine

Questa attività è stata effettuata impostando in modo appropriato il nostro ecoscandaglio multi beam. Il fascio è stato direzionato completamente (512 beam) verso la banchina (Figura 59) ed effettuando un serie di navigazioni molto lente (1-2 nodi) parallele alle strutture. La velocità contenuta e la ripetizione dei passaggi hanno consentito di acquisire una nuvola di punti molto densa, rappresentativa, ed ovviare a singolari ed occasionali problemi, come ostacoli, detriti galleggianti o flottanti nella colonna d'acqua che possono pregiudicare l'acquisizione del dato.

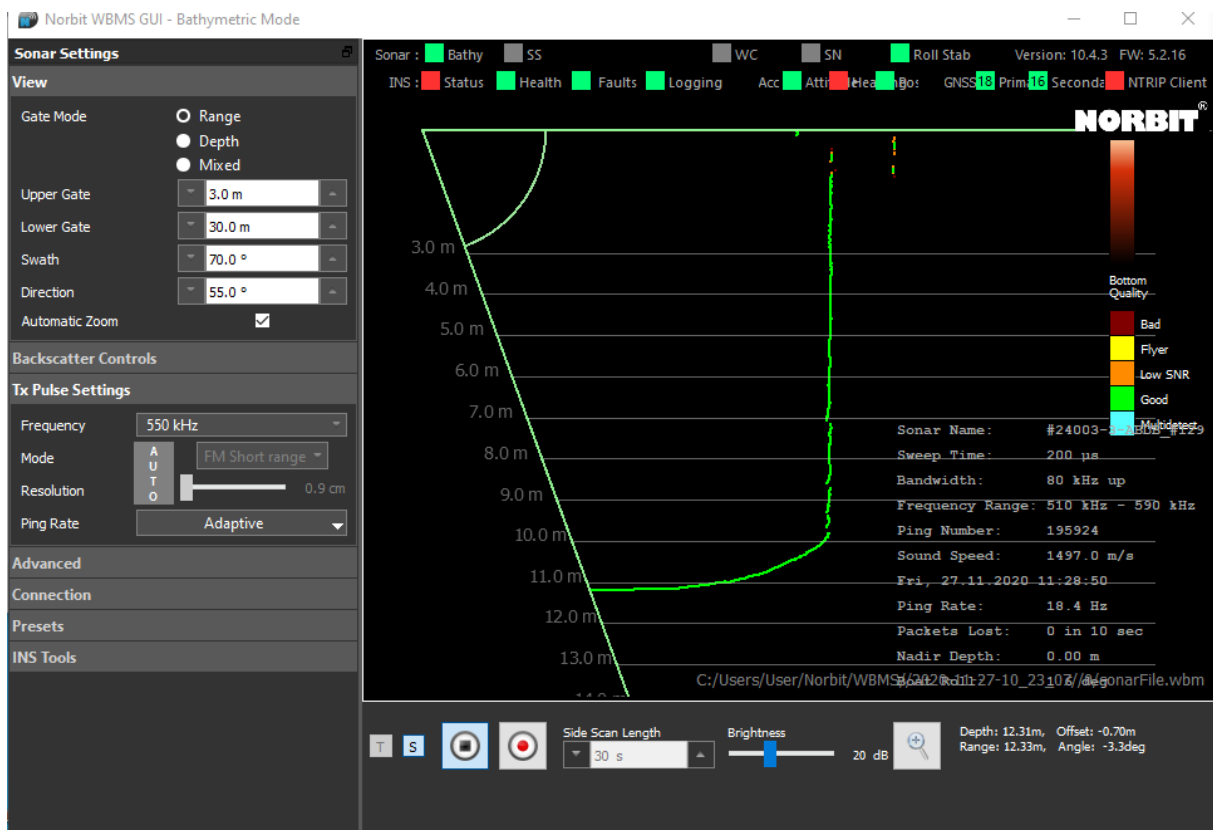


Figura 59: software di controllo del sonar con le impostazioni per indagare il paramento verticale

Rilievo Lidar delle banchine

In contemporanea con il rilievo batimetrico della parte immersa della banchina, è stato effettuato il rilievo laser scanner della parte emersa (Figura 60), impiegando un Lidar integrato con il nostro sistema batimetrico, e quindi perfettamente sincronizzato, compensato e calibrato (Allegato C – Calibrazione Lidar).

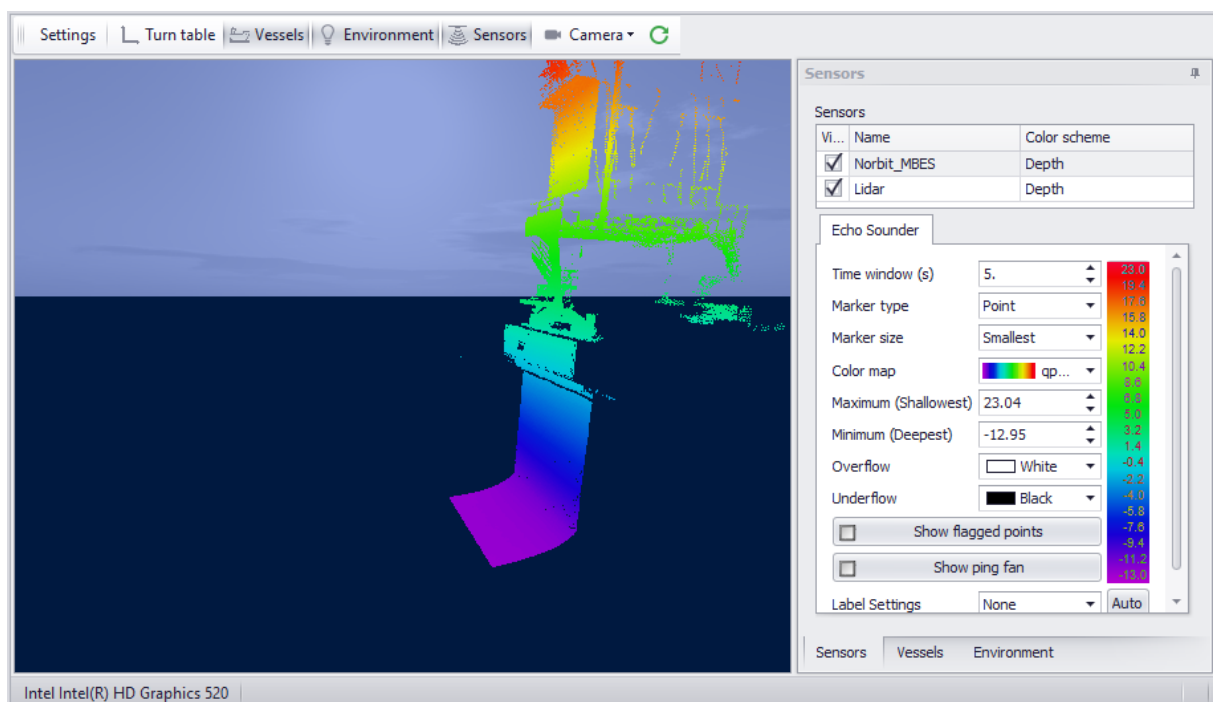


Figura 60: finestra di controllo dei dati Lidar e MBES durante l'acquisizione

6.2. Elaborazione e restituzione dei dati

Il processo di elaborazione e restituzione dei dati batimetrici e Lidar della banchina ha seguito un protocollo consolidato:

- Despiking;
- Correzione di possibili artefatti generati dal profilo della velocità del suono nella colonna batimetrica;
- Estrazione della nuvola di punti ad alta definizione;
- Generazione della mesh 3D del paramento di banchina;
- Esportazione dei prospetti secondo le direttrici di sviluppo delle strutture.

I primi tre passaggi sono stati eseguiti all'interno del software idrografico QPS Qimera; la successiva gestione dei dati è stata realizzata con il software Leica Cyclon 3DR in ambiente CAD.

Elaborazione dei prospetti delle banchine

I dati acquisiti dal paramento della banchina hanno seguito un processo di elaborazione specifico proprio per le particolari caratteristiche geometriche che non consentono di trattarli come dati planimetrici.

Le nuvole di punti generate dai due sensori (sonar e lidar) sono state gestite con un software dedicato per dati architettonici (Cyclon 3DR). I dati rilevati dalla topografia sono stati particolarmente utili per definire l'andamento rettilineo della banchina rispetto al quale regolarizzare la vista e generare le coordinate metriche progressive.

Partendo dal presupposto che solitamente i paramenti delle banchine sono strutture rettilinee e verticali, è utile individuare aspetti difformi da questo modello che potrebbero rappresentare criticità: assetti non verticali (fuori piombo), fessurazioni, sgrotti, scalzamenti al piede, disarticolazioni delle murature sono solo alcuni dei problemi riscontrabili. Per i fondali la rappresentazione a scala di colori in base alla quota (o profondità) risulta funzionale per evidenziare assetti non pianeggianti, approfondimenti o zone più emergenti, ma per le strutture verticali questa discriminazione rispetto alla quota non è sempre utile.

La tecnica impiegata per la rappresentazione dei paramenti è stata studiata per rendere più evidenti le criticità attribuendo una colorazione variabile rispetto alla distanza da un piano verticale di riferimento. Con questo artificio una parete perfettamente verticale e senza criticità, apparirà colorata uniformemente, mentre una parete non a piombo si colorerà in modo sfumato dal piede alla testa al variare della distanza dal piano di riferimento (Figura 61). Sgrotti e fessurazioni risulteranno più evidenti tanto più sarà la loro profondità rispetto al piano.

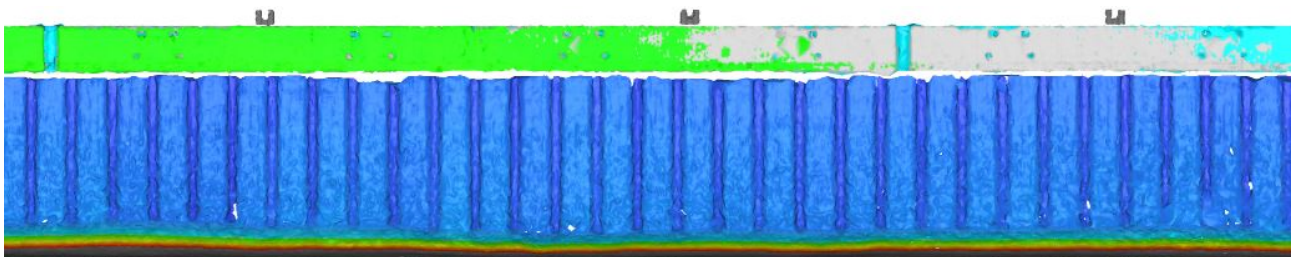


Figura 61: esempio di rappresentazione di un particolare del paramento di banchina

Il materiale così preparato è stato organizzato in 4 tavole (AN_BAN_M.dwg) in scala 1:200.

Preparazione delle nuvole per il Leica JetStream

Per migliorare la fruizione di tutto questo materiale, la consegna è stata implementata fornendo materiale digitale basato sull'impiego di un visualizzatore il JetStream (Figura 62) sviluppato da Leica ed Hexagon per la gestione delle nuvole di punti.

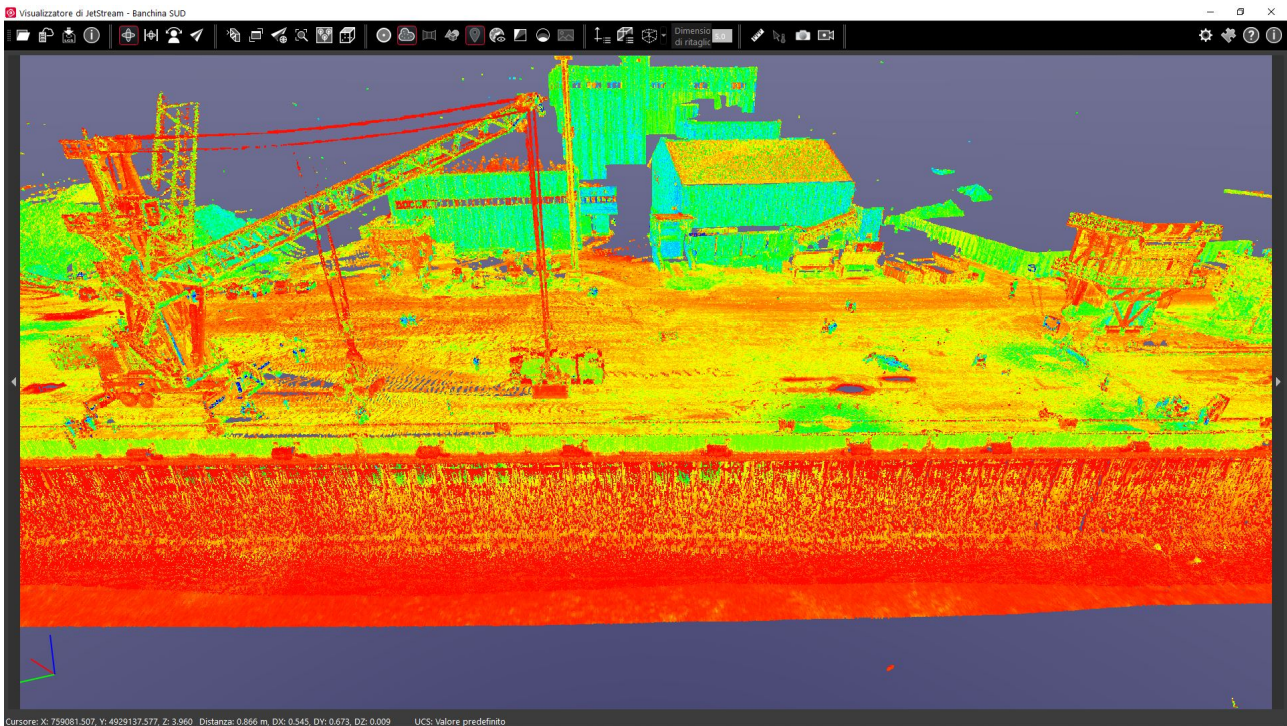


Figura 62: visualizzazione 3D della nuvola di punti della banchina all'interno dell'interfaccia del JetStream

L'uso di questo software di visualizzazione manifesta ancor più la sua utilità con gli strumenti di navigazione e misura 3D dei punti della nuvola (Figura 63) che possono consentire al gestore e al progettista di indagare lo stato delle strutture e pianificare interventi.

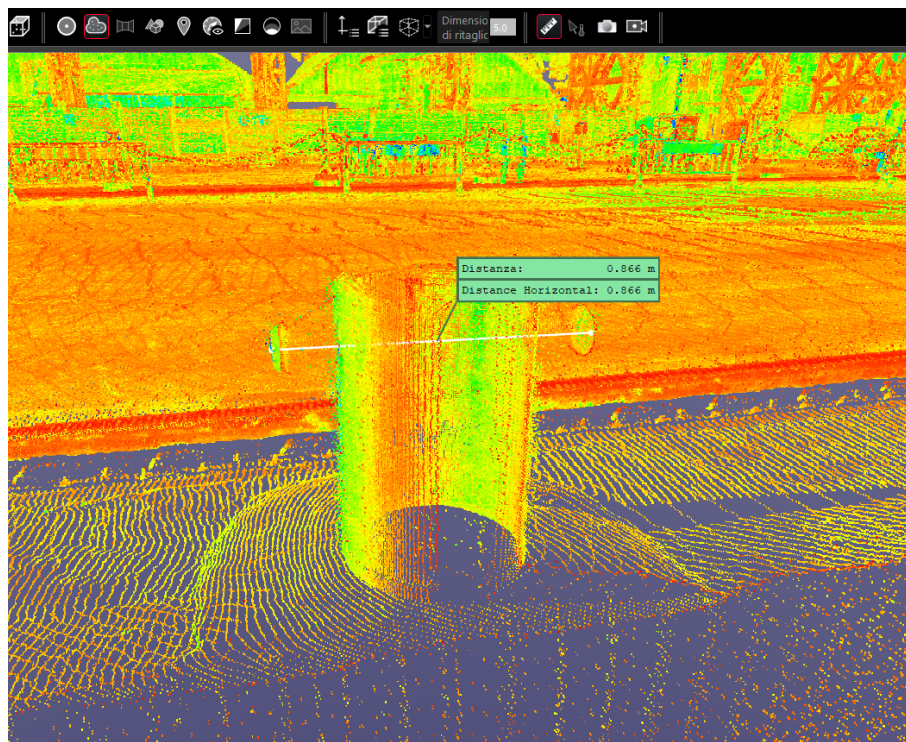


Figura 63: esempio di misura di una bitta utilizzando i tool di JetStream

7. Imaging Sonar

Il rilievo *imaging sonar* del paramento della banchina è stato realizzato il 23 novembre 2020, e nello specifico sono state effettuate n°33 stazioni di misura spaziate tra di loro 7 m.

Le stazioni di misura rilevate in direzione Nord-Sud vanno dalla S65 alla S97 (Figura 64).

Ogni punto stazione è stato materializzato lungo il coronamento e georiferito con sistema GNSS operante in modalità RTK.



Figura 64: distribuzione delle stazioni sonar lungo la banchina

Lo strumento è stato impostato con una frequenza di impulso a 1200kHz di tipo CW per ottenere il massimo della risoluzione possibile e con i seguenti parametri:

- *Gain* 18%
- *Range* 15m
- *Velocità* 0.9m/s
- *Settore d'illuminazione* 216°
- *Heading* 98°

Un'immagine delle operazioni per l'acquisizione dati viene mostrata nella foto seguente (Figura 65).



Figura 65: acquisizione dati con MS1000

Per l'elaborazione dei dati è stato utilizzato il *software* proprietario *Mesotech MS1000* di *Kongsberg* che per ciascuna stazione permette la visualizzazione dei filmati registrati e l'esportazione dei singoli fotogrammi come immagini in formato *bitmap*.

I fotogrammi selezionati ed esportati sono stati quindi mosaicati attraverso un *software* per l'elaborazione di immagini fino ad ottenere un'unica strisciata in scala 1:1 che è poi stata inserita nella tavola *.dwg unitamente alla *mesh* del *multibeam*.

Analoga procedura di mosaicatura delle immagini è stata effettuata per le foto acquisite dalla barca nel campo del visibile e relative alla trave di coronamento emersa.

Tale mosaicatura è stata sovrapposta a quella sonar e le due immagini sono state allineate utilizzando opportuni punti di controllo materializzati sul coronamento ed elementi rilevati con il *laserscanner* e rappresentati nella planimetria.

Va fatto presente che mentre la *mesh* del *multibeam* ha riferimenti dimensionali accurati, per la parte sonar con foto della trave non vale lo stesso principio per la natura qualitativa del metodo per i motivi spiegati nel Capitolo 2.

Nella tavola congiunta *multibeam* e sonar AN_BAN_M (Figura 66) in scala 1:200, è stato quindi possibile effettuare un'analisi completa delle eventuali irregolarità del paramento costituito da palancole.

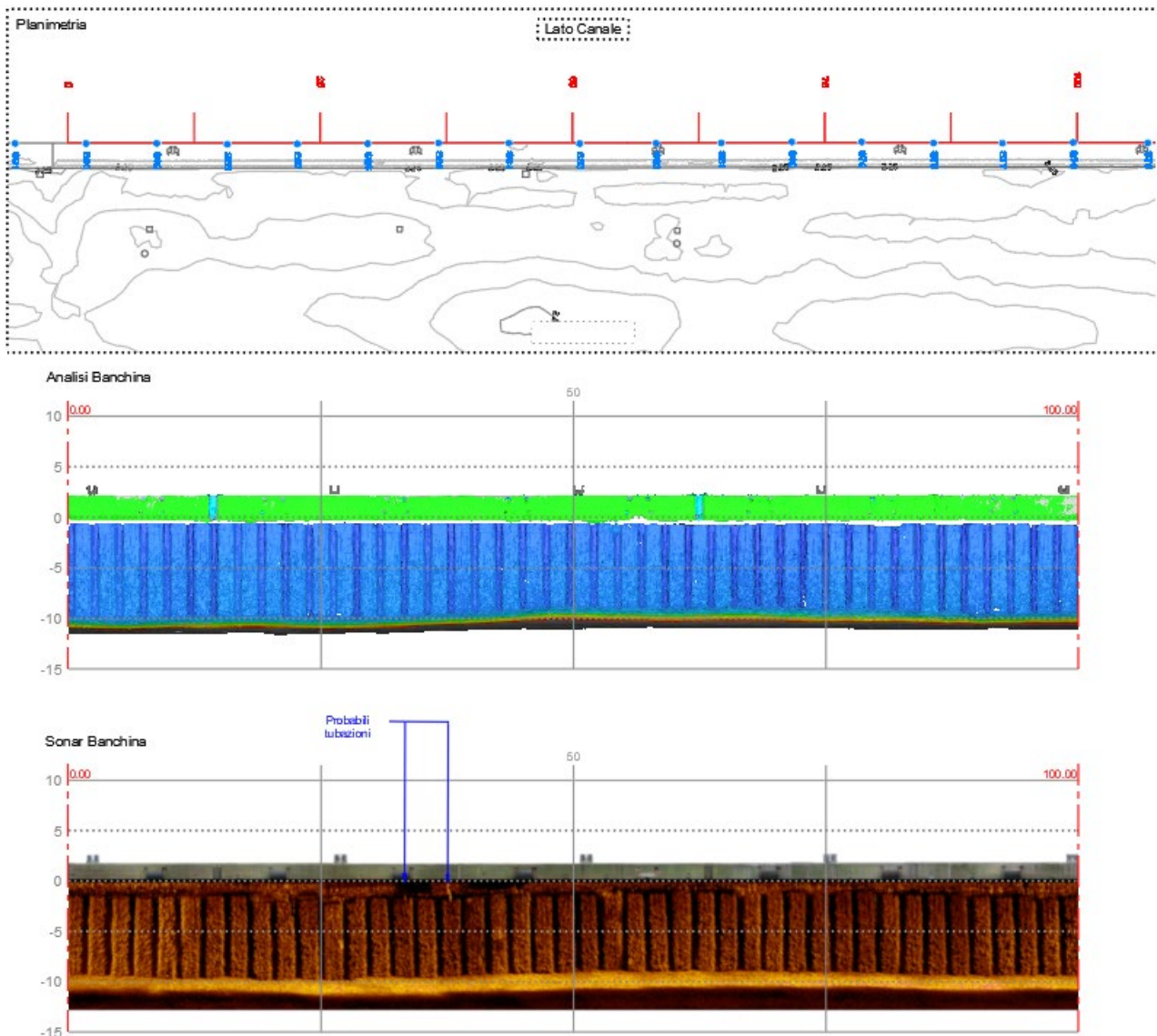


Figura 66: stralcio della Tavola AN_BAN_FGH – in alto la planimetria, al centro mesh multibeam e lidar, in basso mosaicitura sonar e fotografica

In realtà il palancolato appare molto lineare e senza eventuali deformazioni. Molto visibili 3 tubazioni e un oggetto verticale verso la base del paramento.

8. Sismica

Lo stendimento utilizzato per l'analisi della dispersione delle onde di superficie SMA1, realizzato il 23 novembre 2020, di cui l'ubicazione in Figura 67, sul quale sono state effettuate registrazioni MASW e ReMi di onde di Rayleigh e Love con metodo MASW, presenta le seguenti caratteristiche:

- 24 geofoni verticali 4.5Hz;
- Lunghezza = 69m;
- Distanza intergeofonica = 3m;
- Energizzazioni mediante mazza: -10m, 79m.

Il periodo di campionamento adottato è stato di 1ms e la lunghezza della registrazione di 2s per la MASW e rispettivamente $T_c=2ms$ e $t=30s$ per la ReMi.

Per la generazione delle onde di Rayleigh nella MASW è stata utilizzata una piastra di battuta metallica (configurazione ZVF, Dal Moro & Ferigo, 2011) mentre per le onde di Love una traversina di legno (configurazione THF, Dal Moro & Ferigo, 2011). Per attenuare il rumore incoerente, per ogni punto di energizzazione, è stato effettuato uno stacking verticale con un numero di battute maggiore di 5.



Figura 67: ubicazione della linea sismica SMA4

Essendo presente la pavimentazione asfaltata sulla banchina, i geofoni sono stati posizionati su apposita basetta metallica (Figura 68).



Figura 68: geofono su bassetta metallica

Un'immagine dell'acquisizione dati viene mostrata nella foto seguente (Figura 69).



Figura 69: stendimento SMA3

Di seguito viene riportato il quaderno di campagna con l'elenco dei file acquisiti (Figura 70).

CANTIERE HUB Candiano								DATA 23/11/2020	OPERATORE Zambrini
LINEA	FILE	TIPO ACQ.	LUNG. STEND. (m)	GEOFONI	N° GEOFONI	DIREZIONE SORGENTE	TIPO DI SORGENTE	ATTACCO TIME-BREAK	POSIZIONE STRUM. (m)
SMA4	1	MASW RAY ZVF	69	VERTICALI	24	VERTICALE SU PIASTRA APP. AL TERRENO	MAZZA	79m	69m
SMA4	2	MASW RAY ZVF	69	VERTICALI	24	VERTICALE SU PIASTRA APP. AL TERRENO	MAZZA	-10	69m
SMA4	1R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	2R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	1R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	2R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	1R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	2R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	1R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	2R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	1R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	2R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	1R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	2R	REMI	69	VERTICALI	24			-	69m
SMA4	1L	MASW LOVE THF	69	ORIZZONTALI	24	ORIZZONTALE SU PIASTRA TRASVERSALE	MAZZA	-10	69m
SMA4	2L	MASW LOVE THF	69	ORIZZONTALI	24	ORIZZONTALE SU PIASTRA TRASVERSALE	MAZZA	79m	69m

Figura 70: quaderno di campagna indagine sismica

Per l'elaborazione dei dati è stato utilizzato il software WinMASW Academy della Eliosoft.

È stata effettuata una modellazione a partire dalle conoscenze stratigrafiche (CPT eseguite sul lotto), cercando la maggiore coerenza possibile tra la distribuzione di energia nello spettro di velocità e le curve di dispersione teoriche del modello generato.

Il rilievo di SMA 4 è stato realizzato su terreno non naturale, in un contesto "rumoroso" a causa delle inevitabili attività di cantiere, molto prossime al luogo di acquisizione. Questo aspetto ha influenzato i risultati in una duplice maniera essendo il rumore prevalente su certe componenti in bassa frequenza dei microtremori:

1) è stato possibile utilizzare un solo dataset, ovvero quello acquisito secondo la configurazione in grado di conferire maggiore energia al sottosuolo in fase di energizzazione (componente ZVF dell'acquisizione MASW);

2) la presenza in superficie di uno spessore plurimetrico di materiale rimaneggiato, non naturale, ha giocoforza ridotto lo spessore originario dei terreni finì scarsamente consistenti; considerando il maggior grado di addensamento dei primi rispetto ai secondi, ne consegue che i valori di Vs30 risultano, a partire dal piano campagna, superiori ai 180 m/s.

I dati MASW e ReMi relativi alle tracce sperimentali e agli spettri di velocità delle onde di Rayleigh e delle onde di Love sono stati rappresentati su file word formato A4 riportanti i seguenti elementi:

- Spettri MASW onde di Rayleigh e di Love
- Spettri ReMi onde di Rayleigh
- Spettro MASW (Rayleigh) interpretato con metodo FVS
- Modello ottenuto dal FVS della MASW e Vs30

La modellazione dello spettro della componente ZVF ha fornito una stratigrafia che evidenzia la prevalenza di terreni a grana fina (limi e argille) scarsamente consistenti ($V_s < 180$ m/s) fino alla profondità di circa 18-19m dal piano campagna; a partire da questa quota, i valori di V_s incrementano in maniera più rapida e testimoniano il passaggio a terreni a grana grossa mediamente addensati o a terreni a grana fine mediamente consistenti (limi sabbiosi, sabbie limose, sabbie con $V_s > 180$ m/s).

Nella SMA4 il valore V_{sE} (= V_{s30}) è risultato pari a 206m/s quindi classificato come categoria C secondo le nuove NTC 2018. Va ad ogni modo sottolineato che l'elevata velocità dei primi due o tre metri (oltre 200m/s), costituiti da materiale di riporto e pavimentazione asfaltata, fanno inevitabilmente incrementare il valore di V_{s30} complessivo. Ipotizzando la presenza invece di terreno naturale con velocità tipiche della zona intorno a 100-120m/s (come nell'area FUTURO TERMINAL), la classificazione del terreno si porrebbe in una zona di transizione fra C e D.

9. Georadar

L'acquisizione dei dati Georadar 3D (ubicazione in Figura 71) è stata eseguita il giorno 23 novembre 2020 mediante la strumentazione MALÀ 3D MiniMIRA, con i seguenti parametri di acquisizione:

Intervallo spaziale di campionamento	0.08m
numero di campioni per traccia	436
lunghezza finestra temporale	97.26ns
stack verticale	4

Tabella 4: parametri utilizzati per il rilievo Georadar

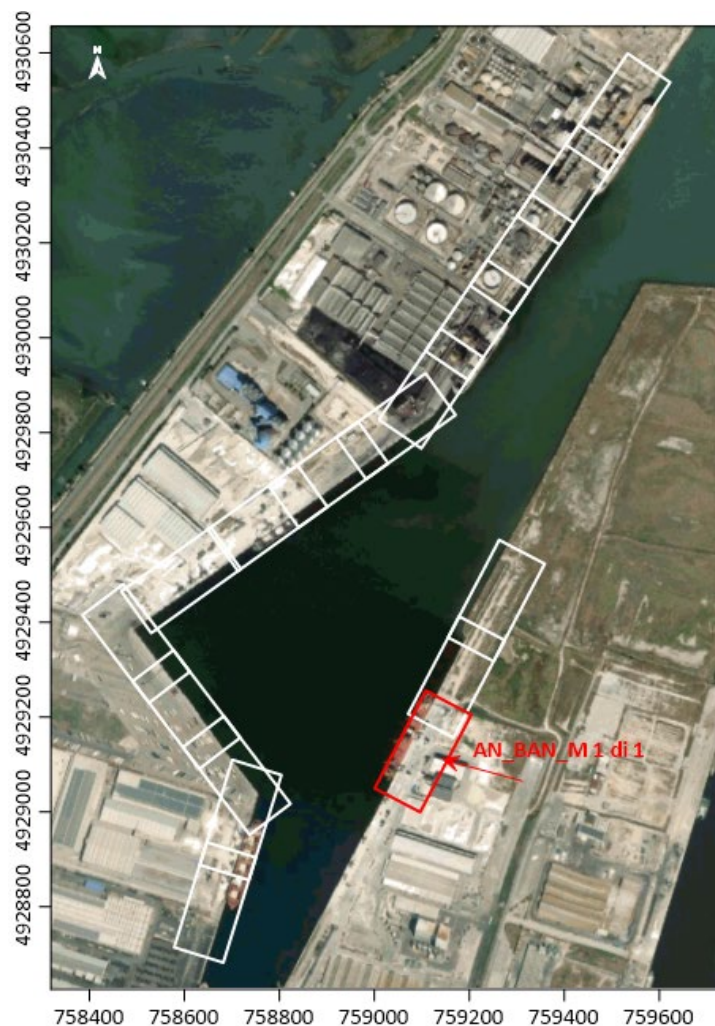


Figura 71: ubicazione area di indagine

L'area è stata indagata in tutte le parti libere da ostacoli con copertura totale del segnale georadar 3D, eseguendo profili paralleli ogni 64cm. In totale l'area acquisita è di 2955.3845 mq.

Problemi-ostacoli riscontrati durante l'acquisizione sono stati diversi, dalla presenza di gru, tramogge, transenne, fino alla presenza di aree allagate attraverso le quali il segnale EM non avrebbe fornito alcuna informazione utile, e sono stati evitati (Figura 72).



Figura 72: Esempi di ostacoli riscontrati sul sito

Di seguito alcune immagini delle fasi di acquisizione (Figura 73)

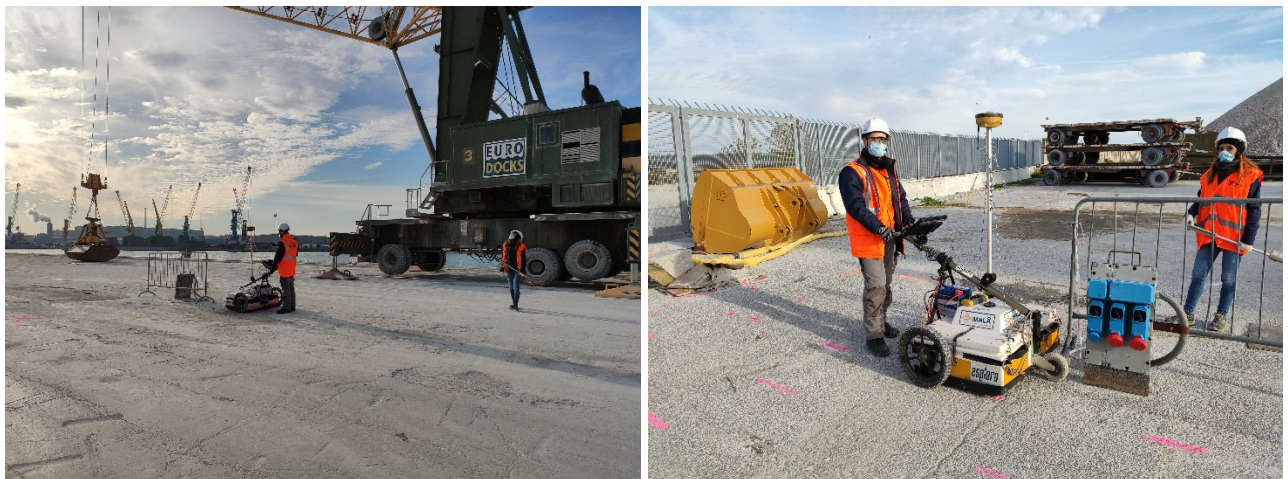


Figura 73: Fasi del lavoro

I dati GPR 3D vengono elaborati al fine di ricreare un volume in coordinate x,y spaziali e z (profondità) in coordinate temporali o convertite in profondità.

Ogni registrazione prevede l'acquisizione di 8 profili contemporaneamente, cosicché l'informazione ottenuta è quella di una fascia di 64cm. Il dato grezzo (raw data) da elaborare è quindi un numero di "fasce" pari al numero di profili eseguiti. Per l'elaborazione si è utilizzato il software rSlicer (MALÅ Geoscience).

Il dato raw subisce inizialmente una fase di geo-referenziazione e pre-processing per migliorare il rapporto segnale/rumore.

Successivamente si procede con la fase di interpolazione, al fine di integrare le informazioni tra una registrazione e l'altra (Figura 74).

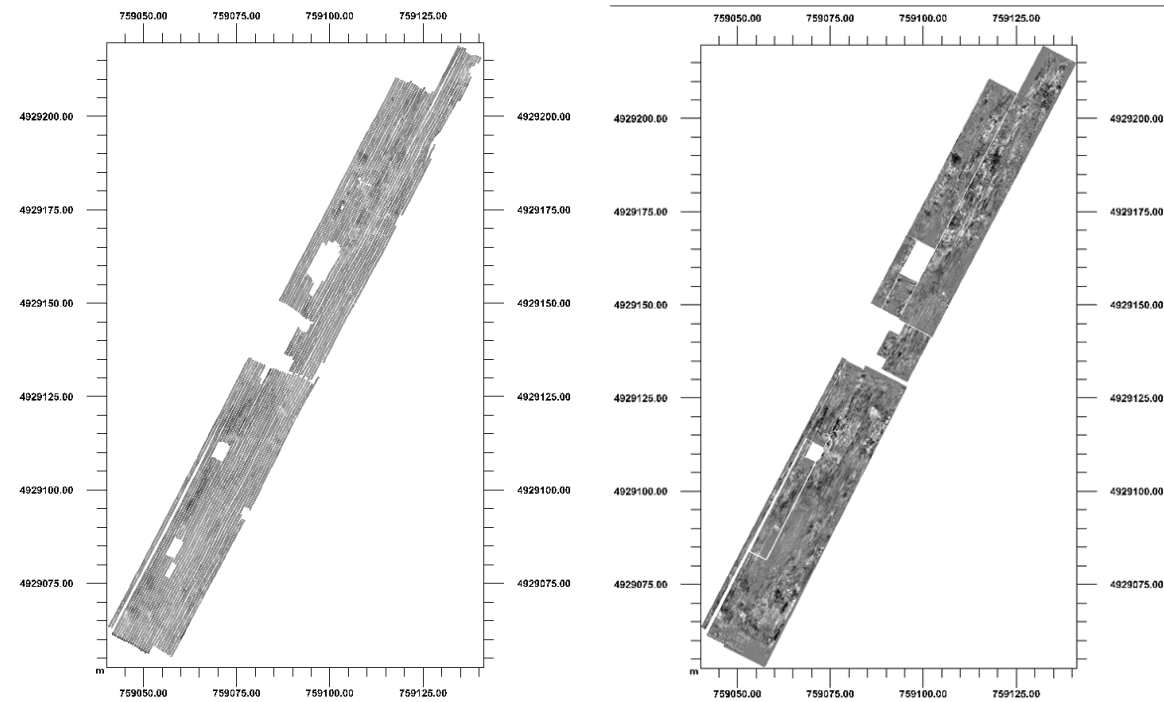


Figura 74: dato GPR raw e dato GPR interpolato

La conversione in profondità avviene dopo aver stimato la velocità dell'onda elettromagnetica nel terreno secondo il procedimento di analisi delle iperboli di diffrazione, e il successivo procedimento di migrazione.

La misura della velocità viene fatta sulla base dell'analisi di iperboli di diffrazione, la cui apertura dipende dalla costante dielettrica del mezzo e quindi della velocità dell'onda elettromagnetica.

La velocità stimata per tale banchina è pari a 9 cm/ns.

Il procedimento di migrazione consente di ottenere un'immagine GPR per cui le anomalie risultano a maggior risoluzione e in cui le iperboli di diffrazione sono focalizzati in unità puntuali.

Dopo aver ottenuto il volume migrato, il software consente di analizzare in pianta l'intera area coperta dal GPR in funzione della profondità e analizzare le diverse mappe (slice) per procedere poi con l'interpretazione.

I dati sono stati interpretati allo scopo di individuare anomalie attribuibili a tubazioni, reti di interferenze e a superfici/elementi sepolti, possibili strutture sepolte, eterogeneità e variazioni di materiale.

Le anomalie sono state classificate in base alla tipologia (sottoservizi, disomogeneità) e in base alla loro profondità dal piano campagna ogni 0.25m.

Ai sottoservizi, oltre la profondità dal piano campagna, è stato attribuito un diametro sulla base della larghezza dell'anomalia e quindi al suo ingombro (P. e D. espresse in metri dal piano campagna).

Le disomogeneità sono state classificate in base alla loro profondità nei layer dedicati e un'etichetta ne definisce la possibile natura e origine, in base alle caratteristiche del segnale elettromagnetico.

Si vuole precisare che bisogna considerare un errore di +/-0.15-0.20m per quanto riguarda la profondità e -/+0.10-0.15m per la larghezza delle anomalie, dovute alla risoluzione dello strumento, interferenze e possibili errori sistematici.

Laddove l'anomalia non fosse risultata chiara a causa di una maggior attenuazione del segnale EM o interferenze dovute a segnale particolarmente rumoroso (scabrosità del terreno, terreno saturo, materiale eterogeneo), è stata utilizzata una linea tratteggiata.

Mediante tratteggio rosso, è stato indicato l'andamento del possibile sottoservizio e la correlazione dei sottoservizi separati da un'area attenuata o non rilevata dal georadar (ad esempio a causa della presenza di un ostacolo).

Superfici sepolte inclinate sono state caratterizzate da una freccia che indica la direzione di immersione della disomogeneità.

L'insieme delle anomalie viene riportato nelle Tavole AN_BAN_M di cui si riporta l'estratto della legenda (Figura 75).

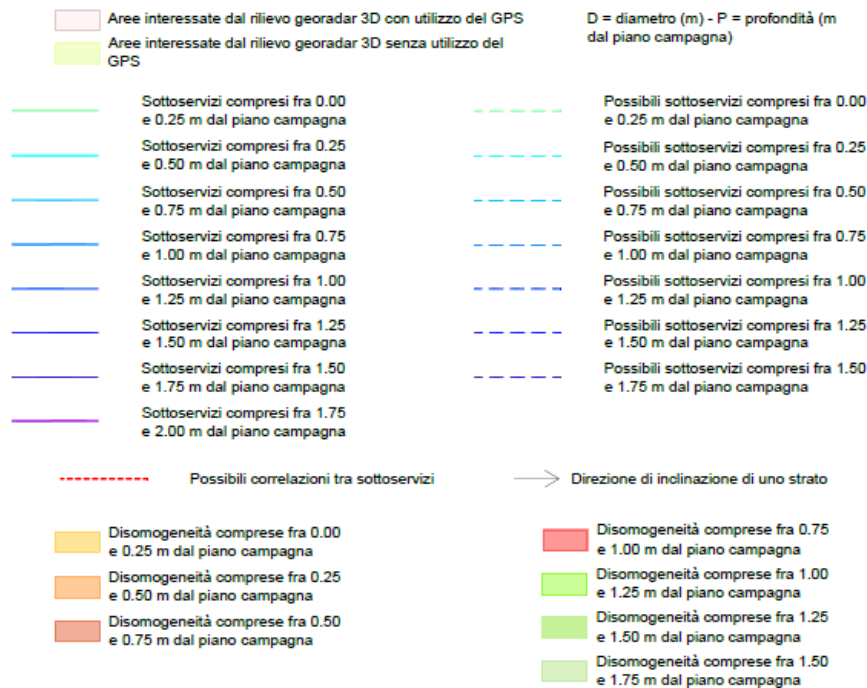


Figura 75: legenda estratta dalla tavola delle anomalie rilevate dall'indagine GPR

I sottoservizi sono stati rilevati fino ad una profondità di 1.50m e le disomogeneità fino ad una profondità di 1.25 metro dal piano campagna.

L'intera area indagata presenta delle disomogeneità tra 0.3 e 1m dal piano campagna, che potrebbero essere dovute al materiale di riempimento delle banchine. Tale materiale ha contribuito a rendere il segnale EM meno chiaro e a far sì che in alcune zone le anomalie siano state indicate come "possibili sottoservizi". Nel settore meridionale l'area è oltretutto caratterizzata da una forte attenuazione del segnale EM e da una superficie inclinata verso SW entro i primi 0.5m di profondità dal piano campagna.

Vengono fornite le mappe di ampiezza del dato GPR migrato ogni 0.25m in formato geotiff da importare su piattaforma GIS.

10. Conclusioni

Con la firma del contratto il 16 novembre 2020, la scrivente Anfibia, si è assunta l'impegno di effettuare una serie di attività propedeutiche alla Progettazione Esecutiva dell'HUB Portuale di Ravenna – 1 Fase. L'impegno, oltre a definire le zone d'indagine, le quantità e le metodologie di esecuzione delle attività, poneva anche rigidi vincoli temporali, funzionali al buon esito della PE.

Anfibia, che tiene molto al Porto di Ravenna, propria sede, dove da anni opera ad alto livello cercando di portare applicazioni all'avanguardia, si è quindi dedicata con tutte le proprie energie per tenere fede al proprio impegno e contribuire al buon esito di questo importante sviluppo del territorio.

Attraverso un'accurata pianificazione, una buona gestione di un numeroso quanto preparato gruppo di lavoro, e stretti contatti con tutti i rappresentanti delle diverse realtà coinvolte, Anfibia ha portato avanti le attività previste con puntualità e a volte anche con un certo apprezzato anticipo sui tempi previsti.

Ai rilievi di campo sono tempestivamente seguite consegne preliminari dei dati, per agevolare la progettazione; successivamente, secondo il cronoprogramma concordato con la Committenza, sono state fatte le consegne formali con dati definitivi e tavole complete.

I riscontri sin qui avuti, tutti positivi, ci concedono la possibilità di affermare che tutto è stato portato avanti a regola d'arte ed in piena sintonia con gli accordi siglati.

11. Allegato A – Monografie dei vertici

Monografia del vertice SAPC0700 della RGC di ARPAE e dei vertici di riferimento sulla torre del Marinara



Rete Geodetica Costiera per il Monitoraggio Topografico e Batimetrico - Vertici GPS stazionabili -

VERTICE:

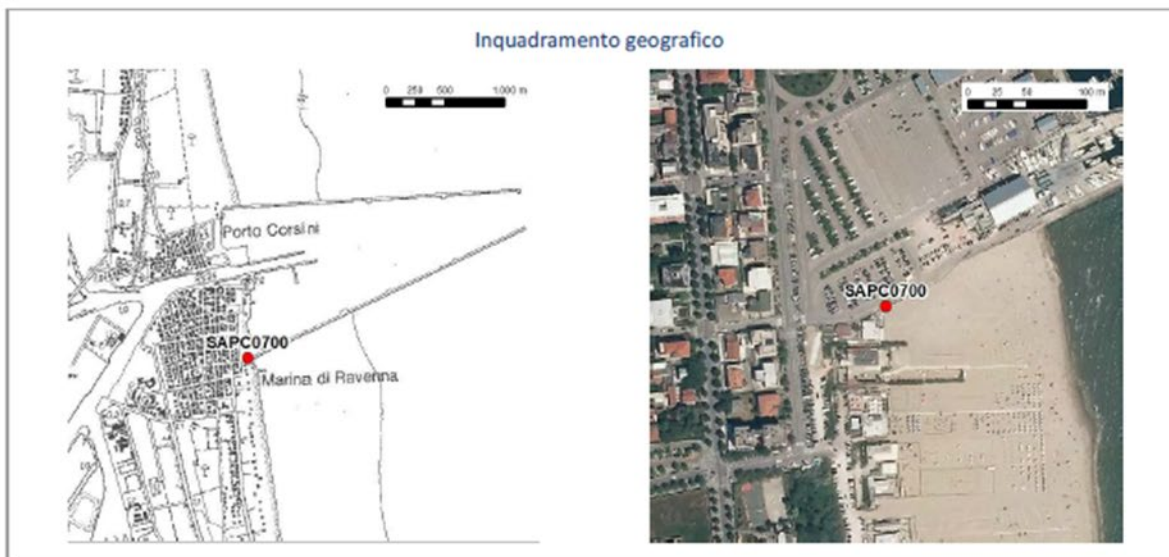
SAPC0700

Aggiornamento al 02/2018

Comune:	<input type="text" value="Ravenna"/>	Provincia:	<input type="text" value="Ravenna"/>
Indirizzo:	<input type="text"/>	Località:	<input type="text" value="Marina di Ravenna"/>
Ubicazione:	<input type="text" value="Molo sud"/>		

Istituito da:	<input type="text" value="Arpa"/>	Anno:	<input type="text" value="2005"/>	Denominazione:	<input type="text" value="130301"/>
Rete di appartenenza:	<input type="text" value="Rete Regionale di controllo della subsidenza - Archivio Capisaldi di Livellazione"/>				

Altra rete di appartenenza:	<input type="text"/>
Denominazione:	<input type="text"/>



Coordinate geografiche		Coordinate piane	
ETRS89-ETRF 2000 (2008.0)		ETRS89-ETRF 2000-UTM 32N (2008.0)	
EPSG: 6706		EPSG: 7791	
Lat (*):	<input type="text" value="44,48583553"/>	Long (*):	<input type="text" value="12,28415144"/>
Est (m):	<input type="text" value="761148,6"/>	Nord (m):	<input type="text" value="4931083,33"/>

Quota ellissoidica	h (m):	<input type="text" value="41,37"/>	Data di acquisizione:	<input type="text" value="03/05/2017"/>
Quota ortometrica	H (m):	<input type="text" value="2,09"/>	Data di riferimento:	<input type="text" value="05/2011"/>

HUB 01

UBICAZIONE:	Marina di Ravenna		
TIPOLOGIA:	Segno sul metallo	ULTIMA LETTURA:	03/11/2020

Sulla torre del Marinara; segno in corrispondenza di un montante della ringhiera interna

COORDINATE GEOGRAFICHE ETRF2000

LATITUDINE	44°29'17.3555"
LONGITUDINE	12°17'07.9035"
QUOTA ELLISSOIDICA	65.00 m

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF2000

UTM NORD (FUSO 32)	4931345.30
UTM EST (FUSO 32)	761247.76
QUOTA ORTOMETRICA	25.71 m s.l.m.

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF89

UTM NORD (FUSO 32)	4931345.23
UTM EST (FUSO 32)	761247.79
QUOTA ORTOMETRICA	25.71 m s.l.m.



anfibia s.r.l. pi\cf\cciaa ferrara 01796130381 | c.d. KRRH6B9 | rea ferrara 198460 c.s. € 16.000 i.v.
sede legale: v ia masello 6 – 44123 ferrara, italia | www.anfibia.eu | info@anfibia.eu | anfibia@pec.it

HUB 02

UBICAZIONE:	Marina di Ravenna		
TIPOLOGIA:	Segno sul metallo	ULTIMA LETTURA:	04/11/2020

Sulla torre del Marinara; segno in corrispondenza di un montante della ringhiera interna

COORDINATE GEOGRAFICHE ETRF2000

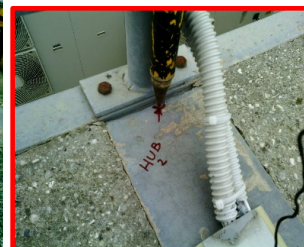
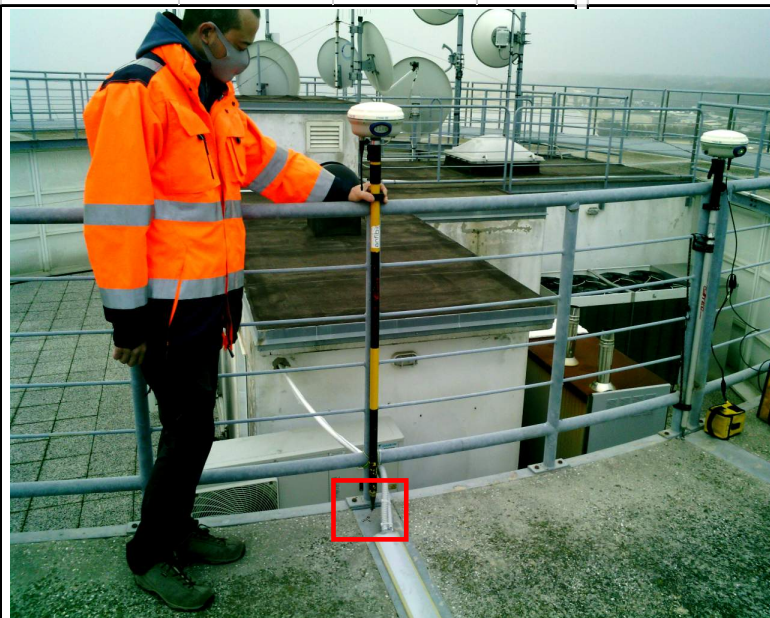
LATITUDINE	44°29'17.3814"
LONGITUDINE	12°17'07.9632"
QUOTA ELLISSOIDICA	65.00 m

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF2000

UTM NORD (FUSO 32)	4931346.15
UTM EST (FUSO 32)	761249.05
QUOTA ORTOMETRICA	25.71 m s.l.m.




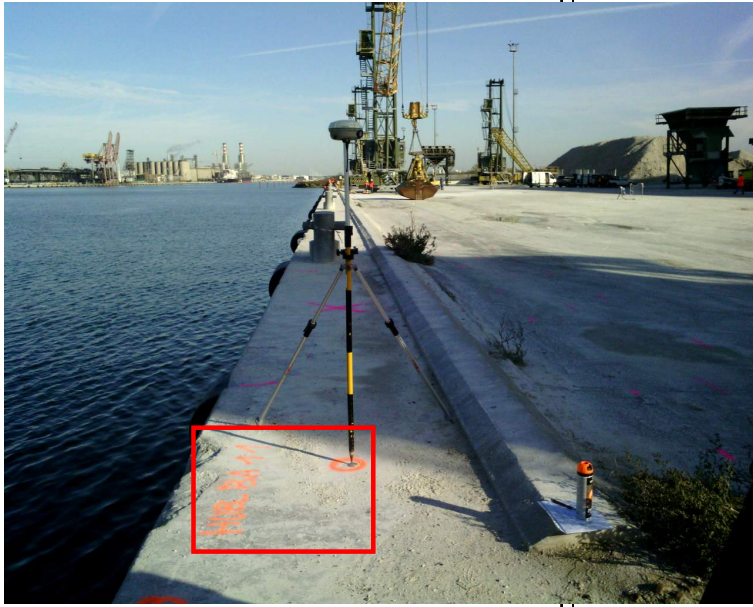

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF89

UTM NORD (FUSO 32)	4931346.08
UTM EST (FUSO 32)	761249.08
QUOTA ORTOMETRICA	25.71 m s.l.m.



anfibia s.r.l. pi\cf\cciaa ferrara 01796130381 | c.d. KRRH6B9 | rea ferrara 198460 c.s. € 16.000 i.v.
sede legale: via masello 6 - 44123 ferrara, italia | www.anfibia.eu | info@anfibia.eu | anfibia@pec.it

Monografie dei caposaldi della banchina

		HUB RAVENNA 2020			
HUB_ba11					
UBICAZIONE:		Banchina Docks			
TIPOLOGIA:		Chiodo topografico		ULTIMA LETTURA: 23/11/2020	
Chiodo infisso nella trave di coronamento della banchina verso il confine sud					
COORDINATE GEOGRAFICHE ETRF2000					
LATITUDINE		44°28'06.4241"			
LONGITUDINE		12°15'23.9535"			
QUOTA ELLISSOIDICA		41,50 m			
COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF2000					
UTM NORD	(FUSO 32)	4929064.70			
UTM EST	(FUSO 32)	759038.98			
QUOTA ORTOMETRICA		2,28 m s.l.m.			
COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF89					
UTM NORD	(FUSO 32)	4929064.63			
UTM EST	(FUSO 32)	759039.01			
QUOTA ORTOMETRICA		2,28 m s.l.m.			
					
					
anfibia s.r.l. p.\cf\cciaa ferrara 01796130381 c.d. KRRH6B9 rea ferrara 198460 c.s. € 16.000 i.v. sede legale: via masello 6 – 44123 ferrara, italia www.anfibia.eu info@anfibia.eu anfibia@pec.it					

HUB_ba12

UBICAZIONE:	Banchina Docks		
TIPOLOGIA:	Chiodo topografico	ULTIMA LETTURA:	23/11/2020

Chiodo infisso nel piazzale di banchina

COORDINATE GEOGRAFICHE ETRF2000

LATITUDINE	44°28'07.3495"
LONGITUDINE	12°15'26.7654"
QUOTA ELLISSOIDICA	41.35 m

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF2000

UTM NORD (FUSO 32)	4929095.73
UTM EST (FUSO 32)	759099.97
QUOTA ORTOMETRICA	2.13 m s.l.m.

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF89

UTM NORD (FUSO 32)	4929095.67
UTM EST (FUSO 32)	759100.00
QUOTA ORTOMETRICA	2.13 m s.l.m.



anfibia s.r.l. pi\cf\cciaa ferrara 01796130381 | c.d. KRRH6B9 | rea ferrara 198460 c.s. € 16.000 i.v.
sede legale: v ia masello 6 – 44123 ferrara, italia | www.anfibia.eu | info@anfibia.eu | anfibia@pec.it

HUB_ba13

UBICAZIONE:	Banchina Docks		
TIPOLOGIA:	Chiodo topografico	ULTIMA LETTURA:	23/11/2020

Chiodo infisso nel piazzale di banchina

COORDINATE GEOGRAFICHE ETRF2000

LATITUDINE	44°28'09.4305"
LONGITUDINE	12°15'28.5347"
QUOTA ELLISSOIDICA	41.35 m

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF2000

UTM NORD (FUSO 32)	4929161.50
UTM EST (FUSO 32)	759136.51
QUOTA ORTOMETRICA	2.11 m s.l.m.

COORDINATE CARTOGRAFICHE ETRF89

UTM NORD (FUSO 32)	4929161.43
UTM EST (FUSO 32)	759136.54
QUOTA ORTOMETRICA	2.11 m s.l.m.



anfibia s.r.l. pi\cf\cciaa ferrara 01796130381 | c.d. KRRH6B9 | rea ferrara 198460 c.s. € 16.000 i.v.
sede legale: v ia masello 6 – 44123 ferrara, italia | www.anfibia.eu | info@anfibia.eu | anfibia@pec.it

12. Allegato B – Calibrazione MBES

Report della procedura di calibrazione del sistema multi beam

Patch Test

Patch Test Information

Project:	D:/02_Anfibia/an20196 HUB candiano (GRANDI LAVORI)/QPS Projects/Online/HUB_CANDIANO_SEABED
Software:	Qimera v2.2.5
Time of Report:	2020-12-03 16:07:42
Username:	Alessandro
Vessel Name:	ANFIBIA_B1
Lines In Patch Test:	01: 201203_110808_cal - 0001 (239°, 3.9 kts) 02: 201203_110946_cal - 0001 (056°, 4.1 kts) 03: 201203_111127_P-1 (10.00) - 0001 (237°, 3.7 kts) 04: 201203_111301_S-1 (10.00) - 0001 (056°, 3.9 kts)

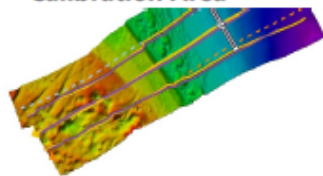
Summary of Calibration Results

System	Parameter	Original	Offset	New
Norbit_MBES	Rx Roll	0.256	-0.258	-0.002
Norbit_MBES	Tx Pitch	0.011	0.110	0.121
Norbit_MBES	Tx Heading	0.248	-0.313	-0.065

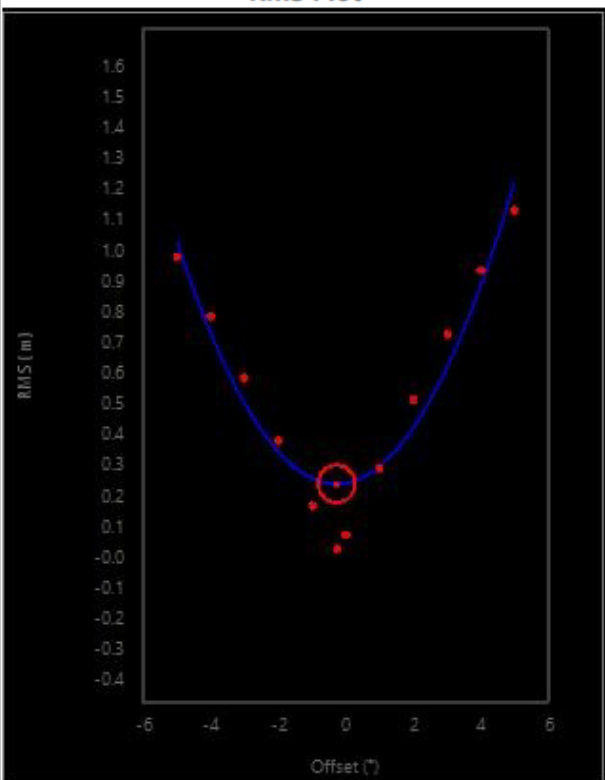
Calibration Step 1

Lines Used:	01: 201203_110808_cal - 0001 (239°, 3.9 kts) 02: 201203_110946_cal - 0001 (056°, 4.1 kts)
Calibration Type:	Multibeam Roll
Patch Location:	44°26'28.31"N, 12°14'33.45"E
Patch Heading:	239.0°
Patch Width:	22.49 meters
Patch Height:	1.12 meters
Active Motion System:	POS MV IMU
Active Gyro System:	POS MV GYRO
Active Position System:	POS MV GPS
Calibration System:	Norbit_MBES
Head Offset Value:	-0.258°
Calibration System:	Lidar
Head Offset Value:	0.000°

Calibration Area

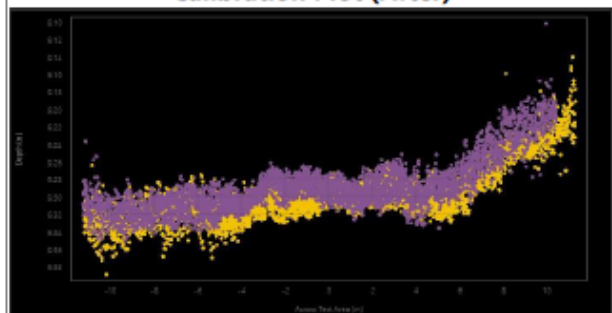


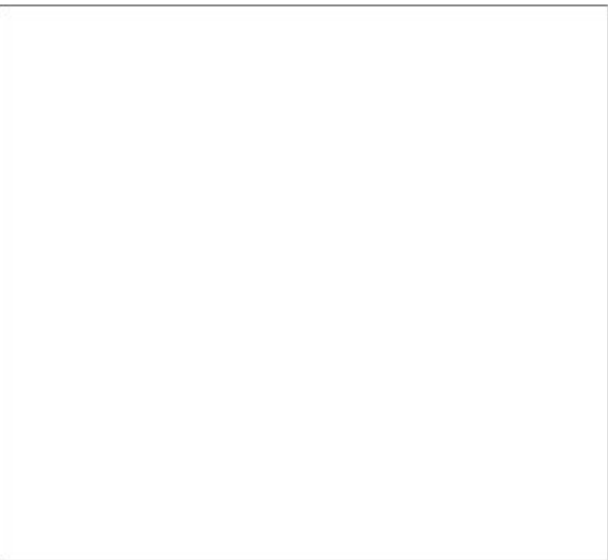
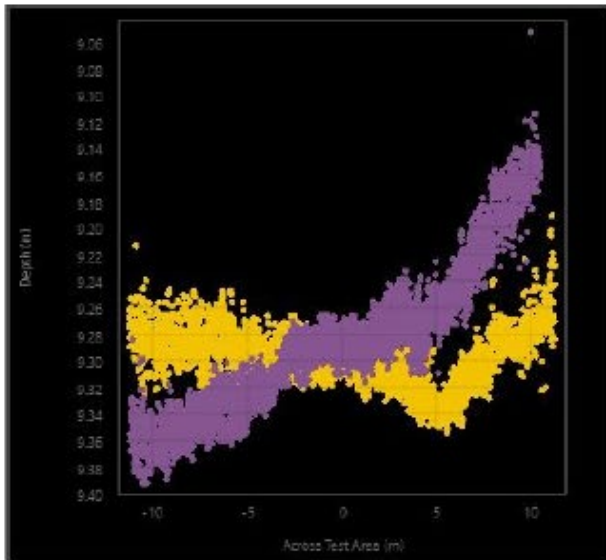
RMS Plot



Calibration Plot (Before)

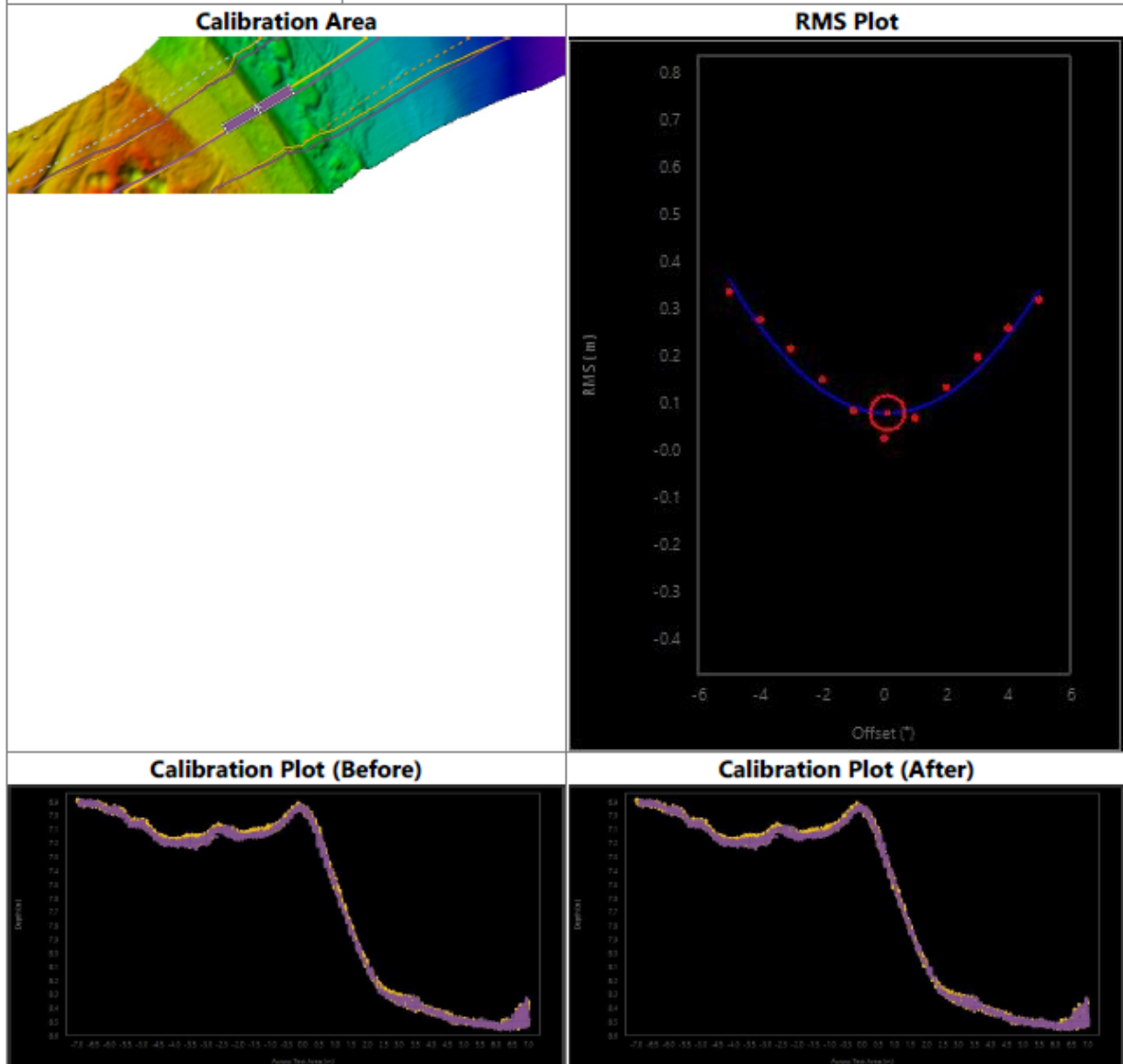
Calibration Plot (After)





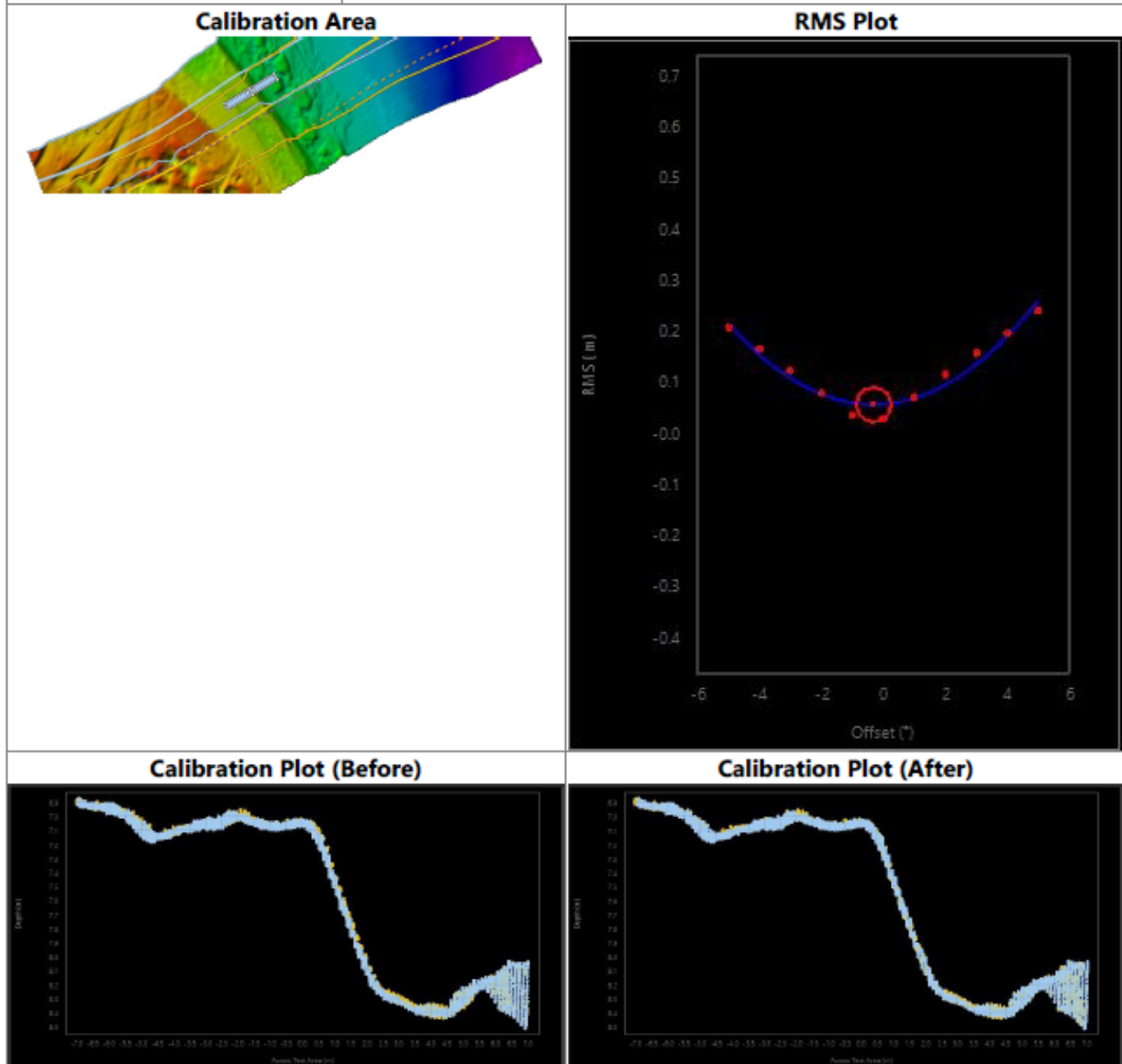
Calibration Step 2

Lines Used:	01: 201203_110808_cal - 0001 (239°, 3.9 kts) 02: 201203_110946_cal - 0001 (056°, 4.1 kts)
Calibration Type:	Multibeam Pitch
Patch Location:	44°26'27.80"N, 12°14'32.23"E
Patch Heading:	329.0°
Patch Width:	14.00 meters
Patch Height:	1.69 meters
Active Motion System:	POS MV IMU
Active Gyro System:	POS MV GYRO
Active Position System:	POS MV GPS
Calibration System:	Norbit_MBES
Head Offset Value:	0.110°
Calibration System:	Lidar
Head Offset Value:	0.000°



Calibration Step 3

Lines Used:	01: 201203_110808_cal - 0001 (239°, 3.9 kts) 04: 201203_111301_S-1 (10.00) - 0001 (056°, 3.9 kts)
Calibration Type:	Multibeam Heading
Patch Location:	44°26'27.95"N, 12°14'32.09"E
Patch Heading:	329.0°
Patch Width:	14.00 meters
Patch Height:	1.69 meters
Active Motion System:	POS MV IMU
Active Gyro System:	POS MV GYRO
Active Position System:	POS MV GPS
Calibration System:	Norbit_MBES
Head Offset Value:	-0.313°
Calibration System:	Lidar
Head Offset Value:	0.000°



13. Allegato C – Calibrazione Lidar

Report della procedura di calibrazione del sistema Lidar

Patch Test

Patch Test Information

Project:	D:/02_Anfibia/an20196 HUB candiano (GRANDI LAVORI)/QPS Projects/Online/HUB_CANDIANO_BANCHINE
Software:	Qimera v2.2.5
Time of Report:	2020-11-27 17:46:06
Username:	Alessandro
Vessel Name:	ANFIBIA_B1
Lines In Patch Test:	01: 271120_1258_S-1 (25.00) - 0001 (214°, 2.9 kts) 02: 271120_1259_S-1 (25.00) - 0001 (035°, 3.3 kts) 03: 271120_1302_S-3 (75.00) - 0001 (214°, 3.7 kts) 04: 271120_1303_S-3 (75.00) - 0001 (033°, 3.9 kts) 05: 271120_1305_S-2 (50.00) - 0001 (218°, 3.7 kts) 06: 271120_1306_S-2 (50.00) - 0001 (037°, 3.9 kts)

Summary of Calibration Results

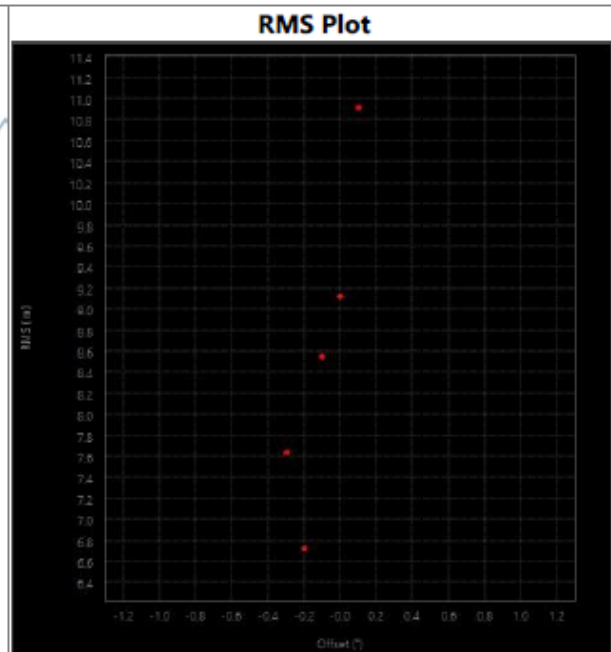
System	Parameter	Original	Offset	New
Lidar	Rx Roll	-2.075	-0.200	-2.275
Lidar	Tx Pitch	-0.481	-0.230	-0.711
Lidar	Tx Heading	-1.836	0.050	-1.786

Calibration Step 1

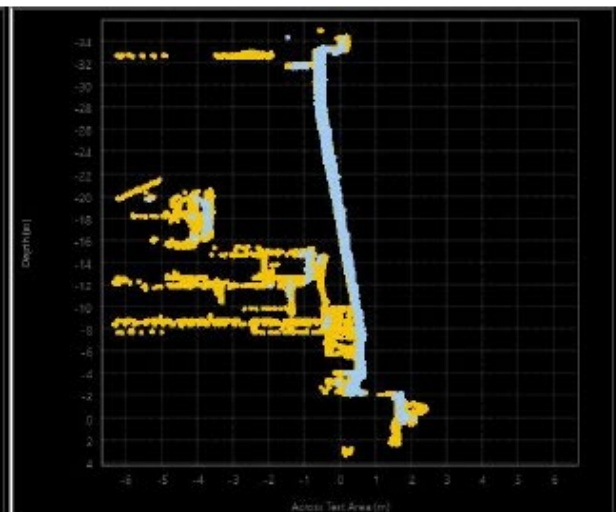
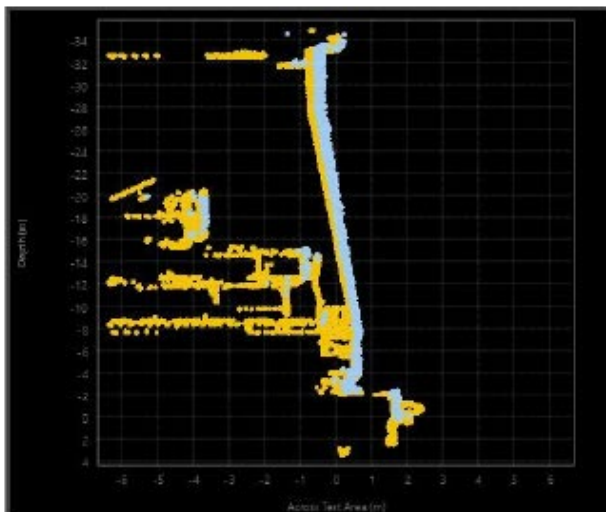
Lines Used:	01: 271120_1258_S-1 (25.00) - 0001 (214°, 2.9 kts) 04: 271120_1303_S-3 (75.00) - 0001 (033°, 3.9 kts)
Calibration Type:	Multibeam Roll
Patch Location:	44°28'37.27"N, 12°15'35.12"E
Patch Heading:	34.0°
Patch Width:	12.72 meters
Patch Height:	2.30 meters
Active Motion System:	POS MV IMU
Active Gyro System:	POS MV GYRO
Active Position System:	POS MV GPS
Calibration System:	Norbit_MBES
Head Offset Value:	0.000°
Calibration System:	Lidar
Head Offset Value:	-0.200°



Calibration Plot (Before)



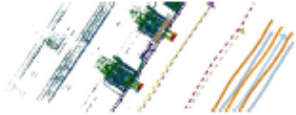
Calibration Plot (After)



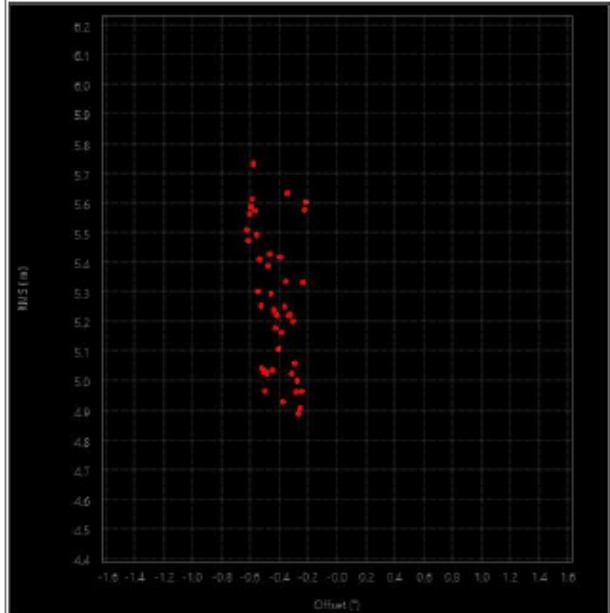
Calibration Step 2

Lines Used:	04: 271120_1303_S-3 (75.00) - 0001 (033°, 3.9 kts) 03: 271120_1302_S-3 (75.00) - 0001 (214°, 3.7 kts)
Calibration Type:	Multibeam Pitch
Patch Location:	44°28'37.16"N, 12°15'34.92"E
Patch Heading:	-146.0°
Patch Width:	2.34 meters
Patch Height:	20.58 meters
Active Motion System:	POS MV IMU
Active Gyro System:	POS MV GYRO
Active Position System:	POS MV GPS
Calibration System:	Norbit_MBES
Head Offset Value:	0.000°
Calibration System:	Lidar
Head Offset Value:	-0.230°

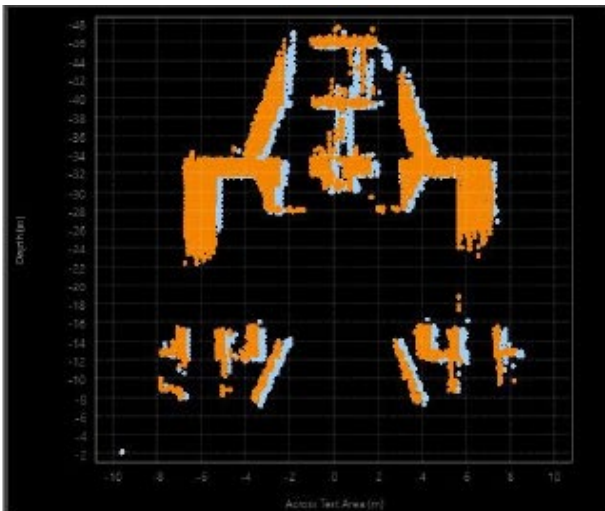
Calibration Area



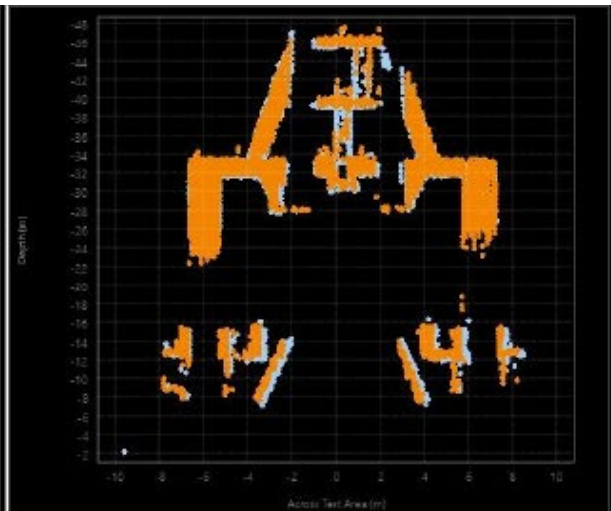
RMS Plot



Calibration Plot (Before)



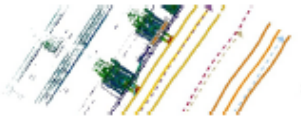
Calibration Plot (After)



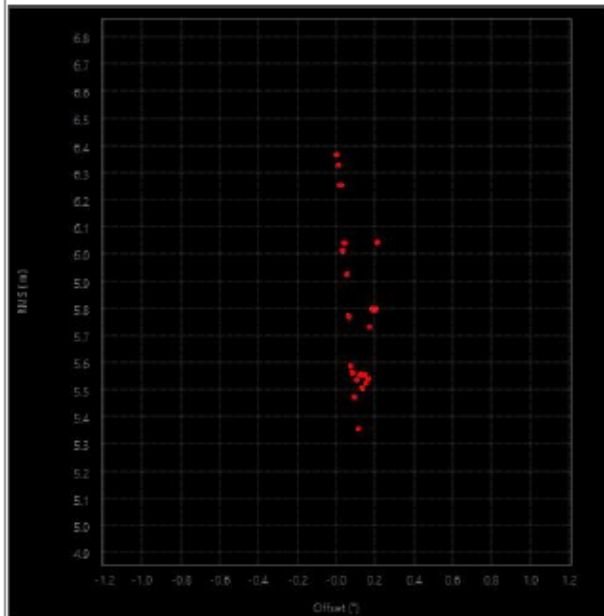
Calibration Step 3

Lines Used:	01: 271120_1258_S-1 (25.00) - 0001 (214°, 2.9 kts) 03: 271120_1302_S-3 (75.00) - 0001 (214°, 3.7 kts)
Calibration Type:	Multibeam Heading
Patch Location:	44°28'37.16"N, 12°15'34.92"E
Patch Heading:	-146.0°
Patch Width:	2.34 meters
Patch Height:	20.58 meters
Active Motion System:	POS MV IMU
Active Gyro System:	POS MV GYRO
Active Position System:	POS MV GPS
Calibration System:	Norbit_MBES
Head Offset Value:	0.000°
Calibration System:	Lidar
Head Offset Value:	0.050°

Calibration Area



RMS Plot



Calibration Plot (Before)

Calibration Plot (After)

