5 Geodätische Vermessung

5.1 Vorbemerkungen

Für die Auswertung gravimetrischer Messungen muß jeder Meßpunkt in seinen Koordinaten Rechtswert, Hochwert und Höhe geodätisch erfaßt werden.

Die Reduktionen der gemessenen Schwerewerte erfordert ein dreidimensionales Gelände-modell, welches auf der Basis der im Rahmen dieser Arbeit durchgeführten Messungen in Kombination mit einer neuen Vermessung durch das Landesvermessungsamt Koblenz (20 – bzw. 40 m-Meßpunktraster) entstand. Dieses Geländemodell geht ebenfalls in die dreidimensionale Modellierung ein.

Im Bereich des Sees wurden Echolotmessungen zur Erfassung der Seemorphologie durch-geführt. Der See erlangt durch seine zentrale Lage innerhalb des Störkörpers für die Modellierung eine besondere Bedeutung.

Der pyroklastische Wall verursacht durch seine Mächtigkeit und seine Nähe am unterirdi-schen Störkörper eine starke Wirkung bezüglich der Schwere und muß daher erfaßt werden.

Im Rahmen dieser Arbeit kamen erstmals die seit 1995 erhältlichen 12-Kanal Differential GPS Instrumente RS12 der Firma Zeiss in größerem Maße zum Einsatz.

In Kombination mit den schnell durchführbaren gravimetrischen Messungen sollte ihr Einsatz bezüglich des Zeitaufwandes, der erreichbaren Präzision und der Handhabung innerhalb eines größeren Projektes erprobt werden.

Ein weiterer beachtenswerter Aspekt im Gebrauch dieser Instrumente ist die optimale Aufstellung des Basispunkes und des mobilen Empfängers. Stehen diese nicht völlig frei, so nimmt die rechnergestützte Lösbarkeit rasch ab. Obwohl die Messungen am Pulvermaar fast ausschließlich im Winter

stattfanden, waren die Messungen im Bereich des bewaldeten Walls zu einem hohen Prozentsatz nicht brauchbar. In diesem Bereich wurde mit optischen Instrumenten vermessen.

5.2 GPS-Messungen für die Gravimetrie

Die Gravimetrie zählt zu den von den Koordinaten der Meßstation stark abhängigen Meßmethoden. Bei einer Ablesegenauigkeit von 0,01 mGal und einer Abnahme der Schwerebeschleunigung von 0,3086 mGal/m (Freiluftgradient) mit zunehmender Entfer-nung vom Erdmittelpunkt wird die Erforderlichkeit einer genauen Vermesseung deutlich. Die Bestimmung der Rechts- und Hochwerte (X- und Y-Koordinaten) ist für die Breiten-reduktion notwendig. Ihre Änderung beträgt ca. 0,8 mGal / 1000m Änderung in der geographischen Breite.

In der Vergangenheit sind die entsprechenden Vermessungen meist mit optischen Instrumenten (Nivellier, Tachymeter) durchgeführt worden. Mit der Satellitenvermessung entstand die Möglichkeit, zeitsparend synchron mit der Gravimetrie zu vermessen. Davon wurde in dieser Arbeit Gebrauch gemacht, zumal die entsprechenden Messungen von nur einer Person durchgeführt werden können.

5.2.1 GPS (Global Positioning System)

Bei dem GPS-System handelt es sich um ein Satellitenpositionierungsverfahren. Die Ver-messung mittels GPS-System beruht auf der Berechnung der Koordinaten eines Meß-punktes durch das Anmessen von Satelliten. Diese liefern 3D-Koordinaten in einem geozentrischen rechtwinkligen Koordinatensystem, die sich in ellipsoidische Längen, Breiten und Höhen jedes beliebigen Landeskoordinatensystem transformieren lassen.

Das GPS-Verfahren beruht auf Streckenmessungen. Da es sich um Mikrowellen-EDM handelt, sind an beiden Endpunkten der Raumstrecke aktive

Instrumente nötig (Satellit und Empfangsstation). Es sind sowohl Impulslaufzeit- als auch Phasenmessungen möglich. In beiden Fällen werden die auszuwertenden Signale des Satelliten mit entsprechenden Sig-nalen des Empfängers verglichen, so da ß die Zeit eine entscheidende Rolle spielt. Die GPS-Systemzeit ist eine gleichförmige Zeitskala, die von der Weltzeit (UTC) um die Schalt-sekunden (z.Z. GPS - UTC = 10s) abweicht, die gelegentlich zur besseren Anpassung an die tatsächliche Erdrotation angebracht werden.

Bei den geodätischen Anwendungen von GPS sind zwei oder mehr Empfänger simultan im Einsatz. Die Signale von mindestens vier Satelliten müssen empfangen und in Aufzeich-nungsintervallen registriert werden. Satelliten, die nicht über dem Horizont stehen, können wegen nicht modellierbarer Atmosphäreneffekte nicht verarbeitet werden. Daher werden grundsätzlich nur Satelliten ab einem gewissen Höhenwinkel über dem Horizont (Elevation 15°) beachtet bzw. deren Informationen gespeichert. Sichthindernisse zwischen Antenne und Satellit führen zur Abschattung des Satellitensignals.

Die Auswertung der Messung erfolgt in einem Rechenprozeß , dem Post Processing. Die sogenannten Genauigkeit der relativen wesentlich höher die Positionsbestimmung ist als der absoluten Positionsbestimmung, da hier die Distanz zum Satelliten nicht aus der Laufzeit der Codesignale bestimmt wird, sondern mittels einer Phasenmessung der Trägerwelle erfolgt. Zur Messung der Trägerphase wird im Empfänger ein Referenzsignal erzeugt und das ankommende Signal damit verglichen. Eine Genauigkeitssteigerung ergibt sich daraus. weitere bei Differenzbildung die Uhrfehler eliminiert werden und die systema-tischen Einflüsse der Positionsbestimmung herausfallen.

Den Trägerfrequenzen ist weiterhin die Satelliten-Nachricht (satellite message) aufmo-dulliert. Sie enthält Angaben für die Positionsbestimmung der Satelliten: die Ephemeriden (Bahndaten) und den Almanach ("Fahrplan"), die GPS-Systemzeit und Korrekturparameter für die Satellitenuhr, Korrekturwerte für den Ionosphärenzustand und die allgemeinen Systemmeldungen (z.B. Funktionsfähigkeit eines Satelliten).

Systematische Verfälschungen ergeben sich im wesentlichen aus den Störungen der Wellenausbreitung in der Ionosphäre und den Ungenauigkeiten der Satellitenbahnen. Aus diesen Gründen ist es im allgemeinen vorteilhafter, einen Satelliten über einen größeren Bogen zu beobachten, als viele Satelliten wechselnd nur kurzzeitig zu verfolgen.

Der Einsatz dieser differentiellen GPS-Instrumente ist in Abhängigkeit von der Beschaffen-heit des Arbeitsgebietes (z.B. Bewuchs oder Bebauung) mitunter sehr zeitaufwendig und nicht unproblematisch. Ein Vorteil dieser Vermessungstechnik besteht insbesondere darin, daß zwischen den beiden Empfängern, dem mobilen Empfänger und der feststehenden Basisstation, keine Sichtverbindung bestehen mu ß. Innerhalb eines Umkreises von 5 km kann der mobile Empfänger beliebig bewegt werden. Für das Gebiet um das Pulvermaar herum erwies sich dies wegen der deutlichen Morphologie und der Bewaldung des Walls, des Römerberges und kleinerer Gebiete im NNW des Pulvermaares von Vorteil.

Stehen die Instrumente mobiler Empfänger und Basisstation weiter als fünf Kilometer von-einander entfernt, dann ist die Verfälschung bzw. künstliche Verschlechterung (durch Selective Availability SA, der Verfälschung der gesendeten Bahn- und Uhrkorrekturdaten, oder Anti-Spoofing, der Umwandlung des Codes in einen nur von autorisierten Benutzern lesbaren Code) der Messungen für beide Empfänger nicht mehr - mit einem vernachlässigbar kleinen Fehler - annähernd identisch und folglich die Genauigkeit nicht mehr aus-reichend.

5.2.2 Das RS12-System

Bei den im Rahmen dieser Arbeit verwendeten GPS-Instrumenten handelt es sich um die RS12 der Firma Zeiss. Der Empfang erfolgt über 12 kontinuierlich messende, unabhängige Kanäle auf der L1-Frequenz (Auswertesignal). Das Speichermedium ist eine PCMCIA-Speicherkarte mit 2.0 MB Speicherkapazität.

Das Aufzeichnungsinterwall ist zwischen 1 und 60 Sekunden frei wählbar. Das RS12 hat folgende verschiedene Meßverfahren zur Auswahl: statisches Meßverfahren (längeres Beobachtungsintervall je Meßpunkt), schnelles statisches Verfahren (kürzere Meßzeit je Meßpunkt), Wiederbesetzung (kurzzeitige Besetzung von Meßpunkten in Form einer Schleife, die einmal wiederholt wird), Stop-and-Go Kinematisches Verfahren (zusammenhängende Messung mehrerer Meßpunkte), Kinematik (Bestimmung einer kontinuierlichen Antennenspur anstelle diskreter Punkte).

Laut Herstellerangaben besitzt dieses System eine Genauigkeit von 15 m für die Echtzeitpo-sition, 5 mm + 2 ppm für den Raumvektor und 10 – 20 mm für Real Time. Für die praktischen Messungen der Gravimetrie bedeutet dies eine Genauigkeit von 0,01 mGal in der geographischen Breite und 0,001 mGal in der Höhe. Damit sind die Anforderungen für die Gravimetrie erfüllt.

5.2.3 Messungen im Gelände

Die GPS-Messungen der verschiedenen Meß kampagnen wurden alle auf denselben Basispunkt bezogen. Dieser wiederum wurde durch das Vermessen von vier Trigono-metrischen Punkten in das Gauß -Krüger-Netz eingehängt.

Es stellte sich in der Praxis heraus, da ß das Meß verfahren Stop-and-Go nicht funktionierte. Dieses Verfahren erlaubt einen großen Meß fortschritt, indem die einzelnen Me Bpunkte nur kurz angegangen werden (< f ünf Minuten). Während der einzelnen Meß schleifen bleibt auch der mobile Empfänger auf Empfang geschaltet, wodurch die einzelnen Messungen untereinander in Verbindung stehen. Im Gegensatz dazu stehen bei dem kurzstatischen Me ßmodus die einzelnen Messungen nur sekundär über die Basisstation miteinander in Verbindung. Die RS12 Instrumente waren aber Ende 1995 und auch später noch nicht fehlerfrei einsetzbar. Die Funktionsstörung bezüglich des Stop-and-Go Verfahrens wurde bis zur Beendigung der Geländearbeiten im Rahmen der vorliegenden Arbeit nicht Deshalb behoben. mu ßte mit dem sogenannten kurzstatischen Meß verfahren gearbeitet werden. Hierbei bleibt das mobile Gerät je nach der Anzahl der zu empfangenden Satel-liten, der Abschirmung oder Uhrzeit

(Satellitenmangel zwischen 14 und 16 Uhr) zwischen 10 Minuten (bei optimalen Verhältnissen) und bis zu einer Stunde am Me ßpunkt stehen. Im Vergleich mit dem geringen Zeitaufwand für die gravimetrischen Messungen rechnet sich ein derartiger Einsatz der Instrumente unter diesen Umständen nicht.

5.2.4 Auswertung der GPS-Messungen

Die GPS-Messungen wurden mit dem von Carl Zeiss entwickelten Programmsystem GePoS CEO ausgewertet. Vor der eigentlichen Auswertung werden die von den Empfängern auf-gezeichneten Messungsrohdaten mittels der zugehörigen Übertragungssoftware auf den Rechner übertragen.

Zu Beginn einer GPS-Auswertung wird mit Hilfe des Projektmanagement-Moduls eine Projekteröffnung bzw. -festlegung vorgenommen. Dabei wird gleichzeitig der Transforma-tionsweg bis zu den gewünschten Gebrauchskoordinaten festgelegt.

Mit der passenden Lade- bzw. Importroutine werden die Me ßdaten der Empfänger nun zu den externen Daten gelesen und die Datensätze in einem Auswahlmenu präsentiert. Die Datenvorbereitung ist abgeschlossen, wenn sämtliche erforderlichen Informationen vor-handen und bestätigt sind. Dann startet GePoS die entsprechenden Konvertierungspro-gramme, mit denen die Me ß- und die Bahndaten aus der empfängerspezifischen Form in die GePoSspezifische Form umgerechnet werden.

In der neuen Version von GePoS CEO ist ein automatisches Prozessieren integriert. Diese Automatik nimmt dem Anwender alle weiteren Schritte ab und errechnet selbständig die Lösung der Meß aufgabe. Es hat sich jedoch herausgestellt, da ß unter den teilweise schwie-rigen Meß bedingungen, unter welchen die hier zu verarbeiteten Messungen durchgeführt wurden, der manuelle Programmlauf in der Regel zu einem besseren Ergebnis führte.

Nachdem alle Daten über die Vorbearbeitung geladen werden, müssen für alle Beo-bachtungen zunächst Einzelstationslösungen berechnet werden. In diesem Proze ß können verbesserte Näherungskoordinaten unter Berücksichtigung aller aufgezeichneten Beobach-tungstypen, Pseudoentfernungen und Trägerphasenmessungen berechnet werden. Gute Näherungskoordinaten können über eine Option festgehalten werden.

Die Verarbeitung der Me ßdaten ist nach Sessionen organisiert. Die Dauer einer Session wird durch den Zeitraum von sich zeitlich überschneidenden Messungen festgelegt, unabhängig von der Anzahl der gleichzeitig operierenden Empfänger. Die strenge Multistations-auswertung (Sessionslösung) in GePoS erfolgt mit undifferenzierten Beobachtungen; daher müssen weder Basislinien ausgewählt noch Referenzstationen festgelegt werden. Die zeit-gleichen Messungen vernetzen automatisch die besetzten Stationen untereinander und stützen gegenseitig Mehrdeutigkeitsfestsetzung. Die Zusammenführung und Ver-netzung der Messungen erfolgt durch den Vorbereitungslauf. Die Multistationslösung kann ohne absolute Zwänge, also Bezugskoordinaten, als freies Netz berechnet werden. Besser ist jedoch, wenn möglichst gute WGS-84-Koordinaten mit ihrem mittleren Lagefehler als Vorinformation eingeführt werden können, eventuell sogar die Koordinaten aus der Einzelstationslösung. Vor allem bei kleinräumigen Netzen, wie es hier vorliegt, ist es em-pfehlenswert, in jeder Session die Koordinaten eines Punktes in der Größenordnung von ca. 0,10 m festzuhalten. Dazu ist am besten der Punkt mit den meisten Meß daten, also i.d.R. eine Dauerstation, geeignet. Als Ergebnis der Multistationsauswertung erhält man drei-dimensionale kartesische Koordinaten X,Y und Z im GPS-Bezugssystem (derzeit WGS-84) aller in der Session besetzten Stationen, mit ihrer vollständigen Kovarianzmatrix für die nachfolgende strenge Netzausgleichung.

Die in der Multistationsauswertung erzeugten Koordinaten und stochastischen Informa-tionen mehrerer Sessionen werden in dem Programm-Modul Multisessionslösung oder freie Netzausgleichung zu einer strengen Multisessionsauswertung zusammengeführt. Unter Ein-beziehung vollständigen Kovarianzmatrizen bei gleichzeitiger zwangsfreier Lagerung des

gesamten GPS-Netzes wird eine mathematisch strenge Ausgleichung aller Sessionen durchgeführt. Wenn die Sessionen untereinander mehr als einen Verknüpfungspunkt oder mehr als einen Bezugspunkt haben, also in der Gesamtheit der bestimmten Punkte eine Redundanz enthalten ist, dann wird Multisessionslösung eine freie Netzaus-gleichung. Verknüpfungs- und Bezugspunkten treten in diesem Fall Restklaffen (Residuen) auf, die nach der Methode der kleinsten Quadrate bestmöglich verteilt werden. Das Endergebnis der Multisessionsauswertung ist ein zusammenhängender Satz dreidi-mensionalen Koordinaten GPS-Bezugssystem von im einschlie Blich aller stochastischen Infor-mationen für das gesamte Projekt.

Die Ausgangs- oder Näherungskoordinaten werden an sehr vielen Stellen in der GPS-Auswertung verwendet, und der Fehlereinflu ß ist schwer zu überblicken, v.a. seit die künst-liche Verschlechterung des GPS durch SA aktiviert ist. Es beginnt mit einer falschen tropo-sphärische Korrektur der Me ßdaten und endet in einer schlechten Linearisierung des Aus-gleichungsmodells mit numerischen Ungenauigkeiten. Zur Umgehung dieses Problems kann in GePoS der Bogen von den Näherungskoordinaten zu den ausgeglichenen Projektergebnissen zu einem Kreis geschlossen werden, indem das Ergebnis als verbesserter Ausgangspunkt einer wiederholten Berechnung dient.

Mit Hilfe der in GePoS eingebundenen Transformation können die berechneten Koor-dinaten (im GPS-Bezugssystem) nun in Gebrauchskoordinaten überführt werden. Diese Bearbeitung erfolgt in der Regel durch die Datums- und Koordinatentransformation. Durch die Datumstransformation (Bezugssystemwechsel) werden die Parameter für den Übergang vom GPS-System in das gewünschte Gebrauchssystem mittels Ausgleichung über identische Anschlu ßpunkte bestimmt, wobei die Koordinaten in beiden Systemen gegeben sind. Das Ergebnis sind sieben Parameter: drei Verschiebungen in X, Y und Z, drei Drehungen um X, Y und Z und ein Ma ßstabsfaktor. Diese Transformation erfolgt auf der Basis dreidimensionaler kartesischer Koordinaten.

Die Koordinatentransformation (Abbildungswechsel) ist im Gegensatz zur Datumstrans-formation eine rein mathematische Umrechnung der Koordinaten

anhand bekannter Um-rechnungsfaktoren in eine andere Darstellungsform. Im Normalfall ist dieser Rechenvorgang jedoch nicht erforderlich, da die notwendigen Transformationen im Exportmodul auto-matisch gelöst werden.

Nach Abschlu ß der Auswertungen können die Ergebnisse mit dem Exportmodul in Form übersichtlicher Ergebnisprotokolle zusammengestellt und ausgegeben werden.

Für weiterführende Erklärungen wird auf das Handbuch zur Auswertesoftware GePos verwiesen.

5.3 Optische Vermessung

Im Bereich des dicht bewaldeten Tuffwalls konnten keine GPS-Messungen durchgeführt werden. Die Unterbrechungen des Signalempfangs durch Äste verhinderte die Auswertung der Messungen. In diesem Bereich wurden die Messpunkte mit optischen Vermes-sungsinstrumenten durchgeführt.

Dafür wurden der Tachymetertheodolith SM41 der Firma Zeiss (FU Berlin) und das elektro-nische Tachymeter GTS-3 der Firma Topcon (Univ. Würzburg) verwendet. Hierbei wurden die Aufstellpunkte der Vermessungsinstrumente zunächst mit dem GPS vermessen, um die Fehlerfortpflanzung durch das vermeiden. Umstellen der Auß erdem Instrumente zu wurden den Aufstellpunkten sowie Kontrollmessungen zwischen einzelnen Mehrfachmessungen durchgeführt.

Bei der Vermessung mit herkömmlichen optischen Instrumenten sind Kontrollmessungen zwischen den einzelnen Aufstellpunkten unerläß lich. Durch diese Kontrollen und die Tatsache, daß bei optischen Vermessungsgeräten die Instrumente Meß gerät und Spiegel in Sichtweite sein müssen, entsteht eine u.U. zeitraubende und fehlerträchtige Vermessung, insbesondere bei einem morphologisch ausgeprägten Gelände wie am Pulvermaar. Mit dem mobilen GPS-Empfänger kann man sich dagegen völlig frei bewegen.

5.4 Echolot

Zur Erfassung der Morphologie des Seebodens, seiner Tiefe und Geometrie, wurde ein Echolot verwendet. Durch seine zentrale Lage über dem unterirdischen Störkörper kommt diesem Körper eine besondere Bedeutung zu.

Die Messungen wurden mit einem Echolot der Firma Lowrance durchgeführt. Dabei wurden die gleichen Profile mit dem Boot gefahren wie bei den in Kapitel 7.2 beschriebe-nen magnetischen Messungen. Da die elektrischen Impulse des Sonars die magnetischen Messungen störten, mußten alle Profil zweimal befahren werden: auf der Hinfahrt (E-W) wurden die magnetischen Messungen durchgeführt, auf der Rückfahrt (W-E) die Tiefe bestimmt. Auß erdem wurden noch weitere Echolotprofile quer über den See in N-S, NW-SE und SW-NE Richtungen gemessen. Es konnten technisch bedingt nur die Anfangs- und Endpunkte der einzelnen Profile an Land eingemessen werden: weder GPS-Messungen (durch die Wasserbewegung sowie die Abschirmung durch den Tuffwall) noch optische Vermessung (durch die Wasserbewegung) der auf dem Wasser gelegenen Punkte waren möglich.

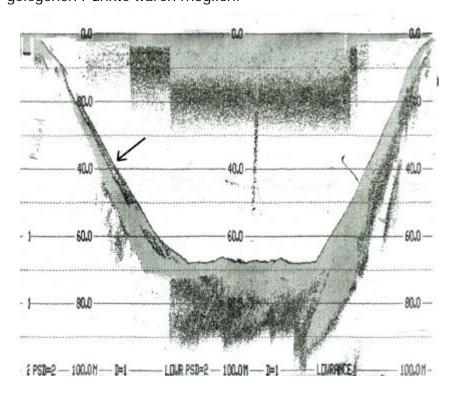


Abb. 10: Echolotprofil (P BP) über den See: Auf dem Steilhang links ist abgerutschtes Material zu erkennen (Pfeil)

Die Instrumente lagen in einem von einem Tretboot an einer ca. 5 m langen Leine gezogenen Schlauchboot. Durch die möglicherweise nicht konstante Fahrgeschwindigkeit sowie die nicht ganz gerade Linienführung der Profile können Fehler in der Erfassung des Seebodens entstanden sein. Diese führen jedoch zu einer tolerierbaren Verzerrung der Aufnahmen.

Die Seiten des 72 m tiefen Sees fallen steil zu dem flachen Boden ab. Anhand der Profile sind Rutschungskörper am Seeboden und an den Wänden zu erkennen (Abb. 10).

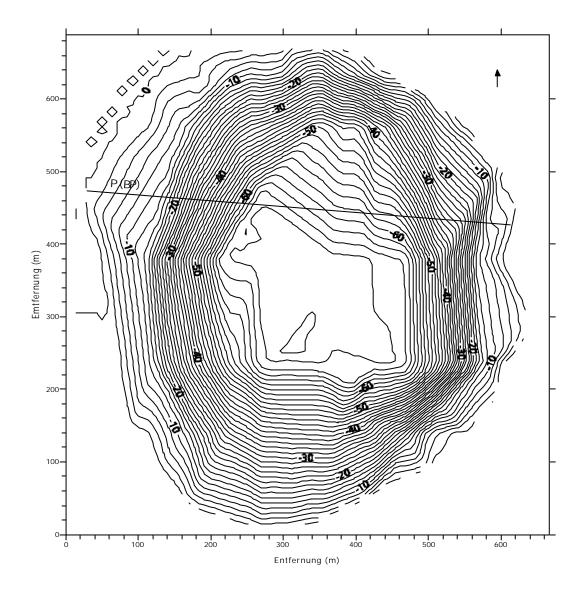


Abb. 11: Seemorphologie auf Basis der Echolotmessungen; Tiefenangaben in m bezogen auf die Seeoberfläche; P (BP) Profil aus Abbildung 10

In Abbildung 11 ist die Morphologie des Seebodens entsprechend der Echolotmessungen dargestellt. In Richtung NNE scheint ein altes Tal erkennbar zu sein. Mit gut 72 m ist die größte Seetiefe im Süden lokalisiert.