

Zeitschrift:	Schweizer Ingenieur und Architekt
Herausgeber:	Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band:	101 (1983)
Heft:	16
Artikel:	Probabilistische Methoden bei Stabilitätsproblemen in der Geotechnik: praktische Anwendung und Beispiele
Autor:	Locher, Hans Georg
DOI:	https://doi.org/10.5169/seals-75119

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

Download PDF: 16.01.2026

ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>

Probabilistische Methoden bei Stabilitätsproblemen in der Geotechnik

Praktische Anwendung und Beispiele

Von Hans Georg Locher, Bern

Methoden der Wahrscheinlichkeitsrechnung sind für den Geotechnik-Ingenieur durchaus brauchbar. In Ergänzung zum gebräuchlichen Sicherheitsgrad ermöglichen sie eine zuverlässigere Beurteilung der Böschungs- und Baugrubenstabilität, indem sie weitere Resultate wie z.B. die Bruchwahrscheinlichkeit ergeben. Im vorliegenden Artikel werden die mathematischen Grundlagen und drei Anwendungsbeispiele gezeigt.

Einleitung

Seit ungefähr einem Jahrzehnt werden in der Geotechnik probabilistische Methoden angewendet. Im Juni 1983 wird in Florenz der 4. Kongress ICASP (International Conference on Application of Statics and Probability in Soil and Structural Engineering) stattfinden, wo die Geotechnik und deren Stabilitätsprobleme einen wichtigen Platz einnehmen. Ferner sind zu diesem Thema verschiedene Bücher erschienen [1-6].

Bisher wurde zur Beurteilung der Stabilität von Böschungen und Baugruben allein auf den Sicherheitsgrad F gegenüber dem Auftreten eines Bruches längs einer angenommenen Gleitfläche abgestellt.

$$F = \frac{\tau_f}{\tau}$$

wobei:

τ_f = mittlere Scherfestigkeit des Bodens

τ = wirkende Schubspannung

Da die Größen, die in diese Rechnung eingehen – Raumgewicht, Reibungswinkel, Kohäsion, äußere Lasten, Strömungsdrücke –, nicht genau bekannt sind, sondern eine gewisse Streubreite aufweisen, so hat auch das Resultat, die Sicherheit F , eine Streuung.

Die Größe der Streuung ist charakterisiert durch die Standardabweichung. Über die Form der statistischen Verteilung müssen zweckentsprechende Annahmen getroffen werden. In der Natur sind sehr viele zufällig streuende Größen annähernd nach der Gauss'schen Glockenkurve verteilt.

Ist die Verteilung angenommen, so kann daraus die Wahrscheinlichkeit des Eintretens des Bruches (Sicherheit $F=1$) berechnet werden. Es ist naheliegend, dass z.B. bei größerer Streuung, aber gleicher Sicherheit, eine größere Bruchwahrscheinlichkeit resultiert, oder dass zur Erreichung einer gleichen

nung kurz dargestellt. Anschliessend werden Methoden diskutiert, die erlauben, aus den Streuungen der Grundgrössen die Streuung des Sicherheitsgrades F auf einfache Weise zu berechnen. Sodann werden anhand von drei praktischen Beispielen einige Schlussfolgerungen gezogen.

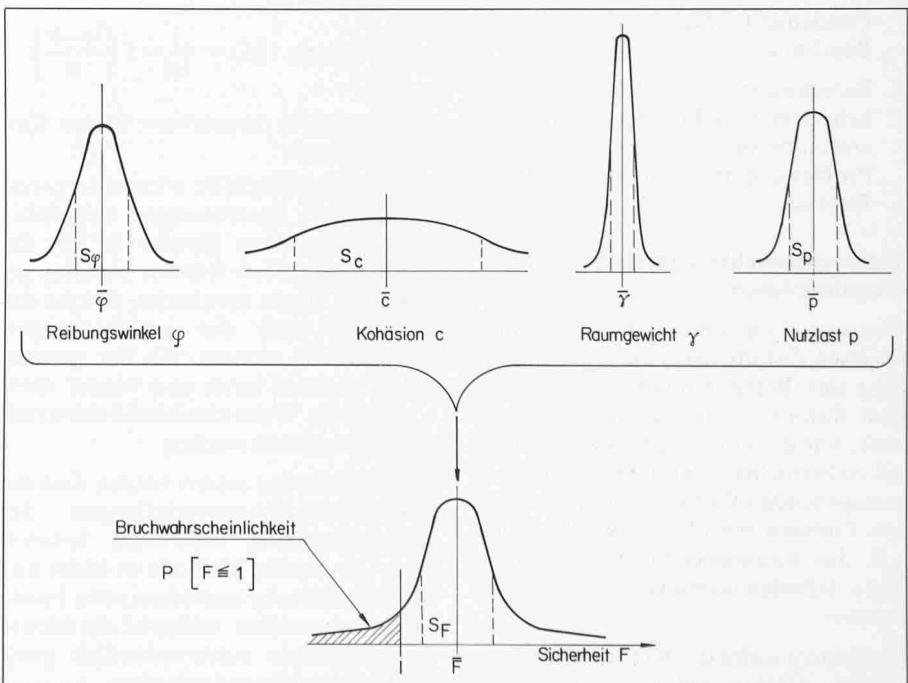
Bild 1 zeigt den prinzipiellen Rechnungsgang. Die Eingabegrössen werden durch ihre Mittelwerte und Standardabweichungen charakterisiert. Zur Vereinfachung wird in den Beispielen bei allen variablen Grössen eine Wahrscheinlichkeitsverteilung nach der Gauss'schen Glockenkurve angenommen. Mit geringem rechnerischem Mehraufwand können jedoch andere Verteilungen, wie z.B. die Betaverteilungen, verwendet werden.

Während die Kohäsion im allgemeinen eine grosse, der Reibungswinkel eine mittlere Streuung aufweisen, variieren die Nutzlasten und Raumgewichte meist in so engem Rahmen, dass sie als Konstante eingesetzt werden können. Aus langjähriger Erfahrung gibt Harr [1] die in Tabelle 1 aufgeführten Variationskoeffizienten an.

Tabelle 1. Eingabedaten für die Stabilitätsrechnung

Grösse	charakterisiert durch		Variationskoeffizient	
	Mittel	Standard-abweichung	Bereich %	Mittel %
Raumgewicht	$\bar{\gamma}$	S_γ	0,5 - 4	2
Reibungswinkel	$\bar{\varphi}$	S_φ	6 - 14	10
Kohäsion	\bar{c}	S_c	29 - 50	40
Nutzlast	\bar{p}	S_p	von Fall zu Fall	

Bild 1. Berechnungsgang einer Stabilitätsrechnung mit probabilistischer Auswertung



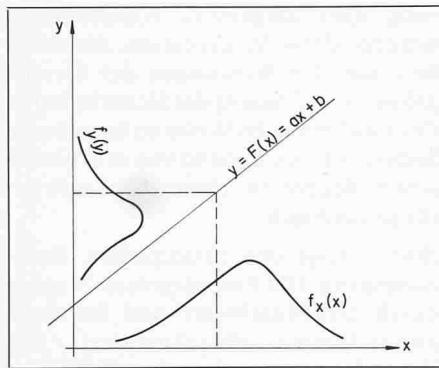


Bild 2. Direkte analytische Methode für die Berechnung der Wahrscheinlichkeitsverteilung einer Funktion

Die Berechnung der Sicherheit wird mit einer der bekannten Berechnungsmethoden (Fellenius, Bishop, Janbu usw.) durchgeführt, wobei aber neben dem Mittelwert der Sicherheit \bar{F} auch die sich aus den Streuungen der Eingangs-werte S_ϕ und S_c ergebende Standardabweichung des Sicherheitsgrades S_F berechnet werden soll. Mit \bar{F} und S_F kann anhand von Tabellen die Bruchwahr-scheinlichkeit $P[F \leq 1,0]$ bestimmt wer-den (siehe Harr[1]).

Prinzip der probabilistischen Rechnungsmethode

Die Berechnung wird in drei Schritte zerlegt, die auf Bild 1 schematisch dargestellt sind:

1. Annahme der Wahrscheinlichkeitsverteilung aller Eingabegrössen (Kohäsion, Reibungswinkel, Raumge-wicht usw.) für die Berechnung.
2. Schätzung der Wahrscheinlichkeitsverteilung der betrachteten Funktion (Setzung, Tragfähigkeit eines Fundaments, Sicherheitsgrad einer Böschung).
3. Berechnung der Wahrscheinlichkeit, dass diese Funktion einen Wert annimmt, der kleiner (oder, je nach Problem, grösser) als ein zulässiger Wert ist.

Wahrscheinlichkeitsverteilung der Eingabegrössen

Grundsätzlich sind alle verwendeten Grössen Zufallsvariablen. Um den Umfang der Berechnungen in vernünftigem Rahmen zu halten, lohnt es sich aber, nur diejenigen Grössen als varia-bel zu betrachten, deren Streuung einen massgebenden Einfluss auf das Resultat hat. Grössen mit kleiner Streuung, wie z.B. das Raumgewicht, können meist ohne Schaden konstant angenommen werden.

Im Prinzip sollte die Streuung einer variablen Grösse statistisch mit Hilfe

einer beträchtlichen Zahl von Messun-gen bestimmt werden. In der Praxis ist dies aber selten möglich. Man beschränkt sich daher auf Schätzungen der Mittelwerte und Streuungen an-hand der wenigen Laborresultate, der persönlichen Erfahrung und der Werte aus der geotechnischen Literatur (Harr [1], Recordon und Desponds [2]). Aus langjähriger Erfahrung gefundene Variationskoeffizienten nach Harr[1] sind in Tabelle I zusammengestellt.

Für die Mittelwerte entspricht dieses Vorgehen den bisherigen Ge pflogenheiten. Für die Streuung ist es, wenn auch mager, sicher besser als die will-kürliche Annahme, die Streuung sei Null.

Wahrscheinlichkeitsverteilung der betrachteten Funktion

Die Aufgabe ist, die Wahrscheinlichkeitsverteilung einer Funktion

$$y = F(x_1, x_2, \dots, x_n)$$

zu berechnen, wenn von den Variablen x_i die Wahrscheinlichkeitsverteilung oder mindestens die ersten zwei Mo-mente «Mittelwert» und «Varianz» be-kannt sind. Die beiden folgenden Me-thoden erlauben, diese Wahrscheinlichkeitsverteilung direkt und vollständig zu bestimmen.

- Direkte analytische Methode

In sehr einfachen Fällen ist es mög-lich, aus dem mathematischen Aus-druck für die Wahrscheinlichkeitsverteilung $f(x_i)$ jeder Variablen die Verteilung $f(y)$ der Funktion zu be-rechnen (Benjamin and Cornell [3], Ang and Tang [4]). Ein Beispiel zeigt Bild 2:

Funktion: $y = a \cdot x + b$

$$\text{Verteilung: } f(y) = \frac{1}{|a|} \cdot f\left(\frac{y-b}{a}\right)$$

- Numerische Simulation: Monte Carlo-Methode

Mit Computerhilfe wird eine grosse Zahl von Berechnungen ausgeführt (meist mehrere Hundert!). Für die Eingabegrössen werden zufällig gewählte Werte verwendet, welche sta-tistisch nach der entsprechenden Verteilung streuen. An der grossen Resultatzahl kann nun wieder stati-stisch die Wahrscheinlichkeitsverteilung bestimmt werden.

Beide Methoden setzen voraus, dass die Wahrscheinlichkeitsverteilungen der Ausgangsgrössen vollständig bekannt sind. Die direkte Methode ist leider nur für sehr einfache mathematische Funktionen anwendbar, während die Monte Carlo-Methode ausserordentlich gros-sen Rechenaufwand erfordert.

Im Gegensatz dazu benötigen die bei-den nachstehend beschriebenen Metho-den nur die Kenntnis der ersten zwei Mo-mente, d.h. des Mittelwerts und der Varianz, und sind somit allgemein und mit wesentlich weniger Aufwand ver-wendbar.

- Mit Taylor-Reihenentwicklungen

Mit Hilfe von Reihenentwicklungen gelingt es, für einfachere mathemati sche Funktionen geschlossene For-meln für Mittelwert und Standardab-weichung der Funktion aufzustellen. Die nachfolgenden Formeln entste-hen, wenn in den Reihenentwicklungen nur konstante, lineare und qua-dratische Glieder berücksichtigt wer-den:

Gegeben sei eine Funktion mit N un-abhängigen Variablen

$$y = F(x_1, x_2, \dots, x_N)$$

Bei jeder einzelnen Variablen be-zeichnet man

als Mittelwert $\mu_1, \mu_2, \dots, \mu_N$

als Standard-abweichung S_1, S_2, \dots, S_N

Für die Funktion ergibt sich dann:

- der Mittelwert \bar{y}
- die Varianz S_y^2
- die Standardabweichung S_y

$$(1a) \quad \bar{y} = F(\mu_1, \mu_2, \dots, \mu_N) +$$

$$+ \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \left[\frac{\partial^2 F}{\partial x_i^2} \cdot (S_i)^2 \right]$$

$$(1b) \quad S_y^2 = \sum_{i=1}^N \left[\left(\frac{\partial F}{\partial x_i} \right)^2 \cdot (S_i)^2 \right]$$

$$(1c) \quad S_y = \sqrt{S_y^2}$$

Voraussetzung für die Anwendung dieser Formeln ist, dass die Funktion y bekannt und stetig ist und zweimal abgeleitet werden kann.

Im folgenden Kapitel wird die An-wendung dieser Formeln am Beispiel 1 gezeigt.

- Methode Rosenblueth

Die von Rosenblueth [6] entwickelte Methode erlaubt, die ersten zwei Mo-mente, d.h. Mittelwert und Varianz einer Funktion $y = F(x_i)$, aus denjenigen der Variablen zu bestimmen, auch wenn die Funktion nicht ableit-bar, ja sogar, wenn sie nicht in ma-thematischer Form bekannt ist. Sie beruht auf der Idee, die Wahrscheinlichkeitsverteilung einer kontinuierlichen Zufallsvariablen so durch die konzentrierte Verteilung einer dis-kreten Variablen P_+ und P_- zu erset-

zen, dass die ersten zwei Momente dieser Variablen gleich herauskommen (Bild 3). Dies entspricht der in der Statik gebräuchlichen Idee, eine verteilte Belastung durch zwei Kräfte zu ersetzen, so dass die Resultierende und die Drehmomente um einen festen Punkt die gleichen bleiben.

In Bild 3 ist eine Wahrscheinlichkeitsverteilung $f(x)$ dargestellt. Ihre Resultierende ist $= 1$ (Gewissheit) und liegt im Punkt \bar{x} . Sie wird durch zwei konzentrierte Wahrscheinlichkeiten P_- und P_+ ersetzt. Rosenblueth stellte folgende 4 Gleichungen auf:

$$\begin{aligned} P_+ + P_- &= 1 && \text{(Gewissheit)} \\ 1. \text{ Moment} & && \text{(Mittelwert)} \\ P_- \cdot x_- + P_+ \cdot x_+ &= \bar{x} \\ 2. \text{ Moment} & && \text{(Varianz)} \\ P_- \cdot (x_- - \bar{x})^2 + P_+ \cdot (x_+ - \bar{x})^2 &= S_x^2 \\ 3. \text{ Moment} & && \\ P_- \cdot (x_- - \bar{x})^3 + P_+ \cdot (x_+ - \bar{x})^3 &= \\ = \beta_1 \cdot S_x^3 & && \\ (\beta_1 = \text{Dissimetrie-Koeffizient}) & && \end{aligned}$$

Sie können aufgelöst werden, und es ergeben sich folgende Formeln:

$$(2a) P_+ = \frac{1}{2} \cdot \left[1 \pm \sqrt{1 - \frac{1}{1 + \left(\frac{\beta_1}{2} \right)^2}} \right]$$

$$(2b) P_- = 1 - P_+$$

$$(2c) x_+ = \bar{x} + S_x \cdot \sqrt{P_- / P_+}$$

$$(2d) x_- = \bar{x} - S_x \cdot \sqrt{P_- / P_+}$$

Im Fall einer symmetrischen Verteilung wird das 3. Moment = 0, also $\beta_1 = 0$, und die Formeln (2) vereinfachen sich wie folgt:

$$(3a) P_+ = P_- = \frac{1}{2}$$

$$(3b) x_+ = \bar{x} + S_x$$

$$(3c) x_- = \bar{x} - S_x$$

Wir können nun dasselbe Konzept auf die Verteilung einer Funktion von Zufallsvariablen anwenden. Bild 4 zeigt als Beispiel eine Funktion mit einer Variablen, die nicht einmal in mathematischer Form bekannt sein muss. Von den Punkten x_- und x_+ aus können ohne weiteres, z.B. graphisch, die Punkte y_- und y_+ konstruiert werden, woraus sich die Varianz S_y^2 und die Standardabweichung S_y der Funktion y ergeben. Im nachfolgenden Beispiel 3 wurde diese Methode benutzt, da nur der Reibungswinkel φ als variabel angenommen wurde.

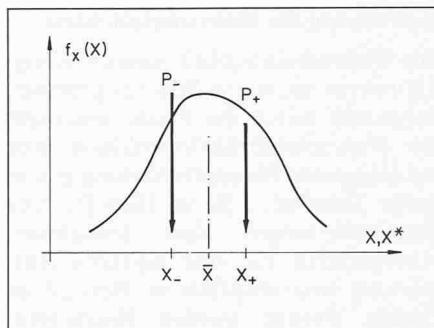


Bild 3. Methode Rosenblueth. Ersatz der kontinuierlichen Wahrscheinlichkeitsverteilung durch zwei diskrete Wahrscheinlichkeiten P_- und P_+

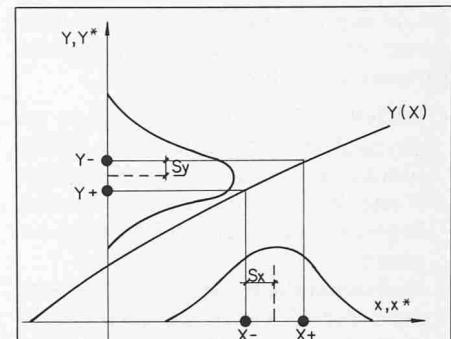


Bild 4. Anwendung der Methode Rosenblueth auf eine Funktion $y(x)$ mit einer Variablen

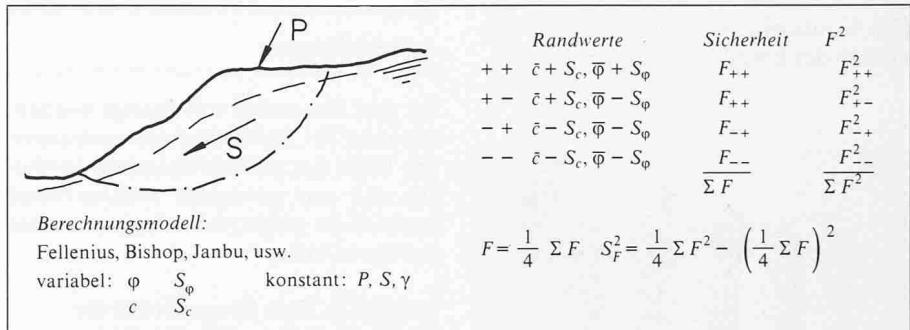


Bild 5. Anwendung der Methode Rosenblueth auf Stabilitätsrechnungen (zwei Variable)

Für zwei Variable ergeben sich vier Permutationen der Werte $(\bar{x}_i \pm S_i)$. Bild 5 zeigt den Gang der Berechnung am Beispiel einer Stabilitätsrechnung, wobei die Kohäsion c und der Reibungswinkel φ als Zufallsvariable, die übrigen Größen als Konstante betrachtet werden.

Für jede Kombination wird mit der geeigneten Rechenmethode ein Sicherheitsfaktor F_{++} , F_{+-} usw. ausgerechnet. Nach Rosenblueth ist nun

$$\bar{F} = \text{Mittelwert der } F_{++}, F_{+-} \dots \text{ usw.}$$

$$S_F = \text{Standardabweichung der } F_{++}, F_{+-} \text{ usw.}$$

Wird mit Rechenprogrammen gearbeitet, so ist es meist ein leichtes, die Rechnung mehrmals durchzuführen und damit als zusätzliches Resultat die Streuung des Sicherheitsgrades zu erhalten.

Im nachfolgenden Beispiel 2 wurden die Kohäsion c und der Reibungswinkel φ als Variable betrachtet und die Berechnung daher viermal durchgeführt.

Im allgemeinen Fall einer Funktion mit mehreren Variablen $Y = F(x_1, x_2, \dots, x_n)$ müssen 2^n Permutationen berücksichtigt werden, und die allgemeine Formel wird

$$(4a) \bar{y} = E[y] = \sum_1^{2^n} [P_{ijk\dots n} \cdot y_{ijk\dots n}]$$

$$(4b) S_y^2 = E[y^2] - (E[y])^2$$

wobei $E[y]$ bzw. $E[y^2]$ die erwarteten Werte von y bzw. y^2 bedeuten. Die Glieder $y_{ijk\dots n}$ sind die Punktabstszungen von y , erhalten für alle Permutationen der Punktabstszungen jeder Einzelvariablen. Die Glieder $P_{ijk\dots n}$ sind die entsprechenden Wahrscheinlichkeiten.

Die beiden zuletzt genannten Methoden erlauben, Mittelwert und Varianz einer untersuchten Funktion auf einfache Weise zu bestimmen. Um die gesuchte Wahrscheinlichkeit zu berechnen, braucht es zusätzlich eine Annahme über die Form der Wahrscheinlichkeitsverteilung.

Am einfachsten ist die Annahme einer Normalverteilung oder Gaußschen Verteilung. Sie steht zwar meist im Widerspruch mit der physikalischen Bedeutung der Variablen, denn die Größen variieren bis $\pm \infty$. Wenn die Variationskoeffizienten relativ gering und die Verteilungen einigermaßen symmetrisch sind, führt sie in der Praxis jedoch trotzdem zu brauchbaren Resultaten. In den drei Beispielen wurden durchwegs Gaußsche Verteilungen angenommen. Allgemeiner ist die Beta-Verteilung (Typ I der Klassifikation von Pearson, Harr [1]), welche sehr anpassungsfähig ist. Die Verteilungen sind endlich begrenzt. Zu ihrer Bestimmung benötigt man daher neben Mittelwert und Varianz auch die obere und

untere Begrenzung. Diese können nach einem oder mehreren der folgenden Kriterien gewählt werden:

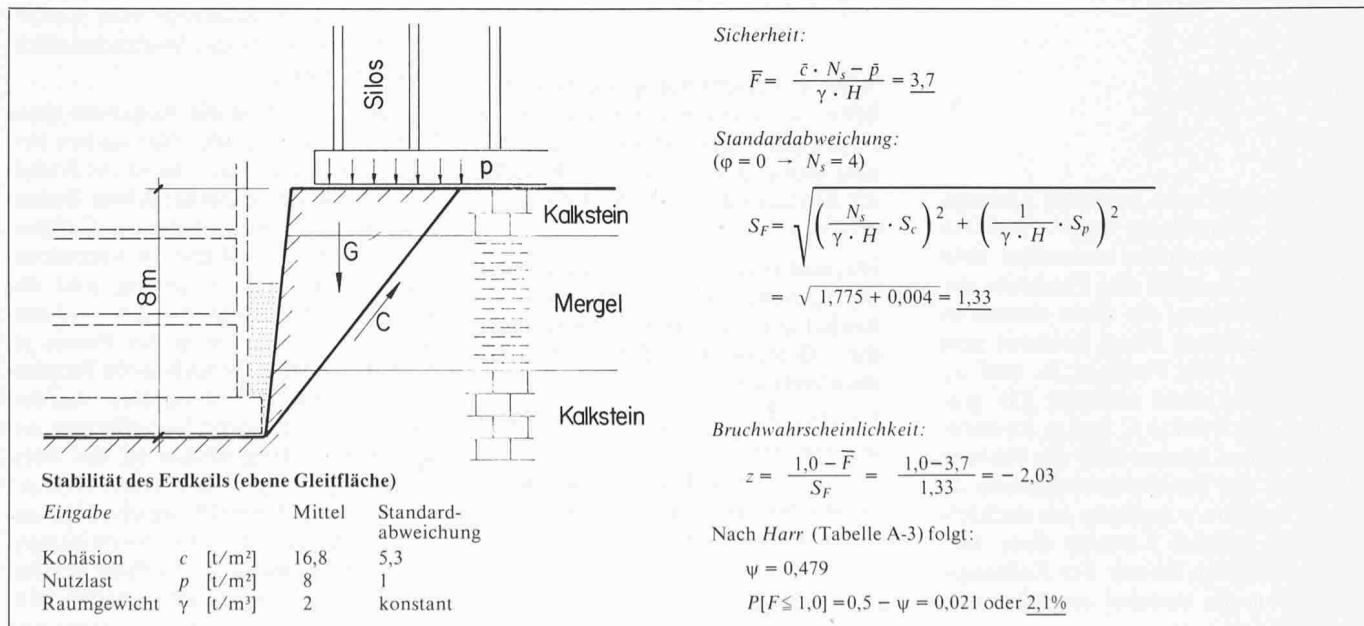
- Definitionsbereich der Funktion im physikalischen Sinn (z.B. die Kohäsion kann nicht kleiner als Null sein).
- Werte der Funktion, die sich aus den Begrenzungswerten der Variablen ergeben.
- Wahrscheinliche Begrenzungswerte nach der Ungleichheit von Chebychev oder Gauss. Meist führen diese Kriterien dazu, dass die Grenzen in einem Abstand von 3-4 mal die Standardabweichung beidseitig des Mittelwerts angenommen werden.

Die Gaußsche Verteilung ist ein Spezialfall der Beta-Verteilungen.



Bild 6. Mühle Quasseem. Saudi-Arabien. Getreidesilos der ersten Etappe und Maschinenhausbaugrube der zweiten Etappe (Photo Baustelle)

Bild 7. Mühle Quasseem. Saudi-Arabien. Stabilität der Maschinenhausbaugrube



Berechnung der Wahrscheinlichkeit

Die Wahrscheinlichkeit, dass ein Ereignis eintritt, ist, wie in Bild 1 angedeutet, dargestellt durch die Fläche unterhalb der Wahrscheinlichkeitsverteilung. Für die Gaußsche Normalverteilung gibt es dafür Tabellen, z.B. in Harr [1]. Die Beta-Verteilungen sind komplexer. Kurventafeln für eine einfache Auswertung sind ebenfalls in Harr [1] zu finden. Ferner wurden Rechenprogramme entwickelt, beispielsweise am Erdbaulaboratorium der EPFL in Lausanne (Bourdeau [7]).

Anwendungen

An drei Beispielen soll gezeigt werden, wie man bei Stabilitätsuntersuchungen mit Hilfe der probabilistischen Methoden mit nur geringem Mehraufwand wesentliche zusätzliche Informationen gewinnen kann.

Beispiel 1: Tiefe Baugrube für die Mühle Quasseem, Saudi-Arabien

In einer Anlage von über 30 m hohen Getreidesilos liegt, unmittelbar neben den auf der Geländeoberfläche fundierten Silos, das Maschinenhaus mit einer 8 m tiefen Baugrube (Bild 6). Aus Gründen des Bauprogramms konnte mit dem Bau der Silos nicht gewartet werden, bis das Maschinenhaus fertiggestellt und die Böschungen hinterfüllt waren.

Bild 7 zeigt einen Schnitt durch die Baugrube. Der Untergrund besteht aus einer 4 bis 6 m starken Schicht von überkonsolidiertem Mergel. Darüber und darunter liegen stark verwitterte

Kalksteine. Die Scherfestigkeit des Mergels wurde mit einer Serie von 20 einfachen Druckversuchen gemessen, aus welchen der Mittelwert \bar{c} und die Standardabweichung S_c berechnet wurden. Der Variationskoeffizient ist mit 31% hoch, aber nicht ungewöhnlich. Für die Last p des leeren Silos wurden günstige und ungünstige Annahmen getroffen.

Auf demselben Bild 7 ist die Berechnung mit einer einfachen geradlinigen Bruchfläche dargestellt. Da die Formel für die Sicherheit partielle Ableitungen erlaubt, haben wir die Methode mit Taylorreihen nach den Formeln (1) verwendet.

Nach Harr [1] kann die Sicherheit einer senkrechten Böschung wie folgt berechnet werden:

$$F = \frac{c \cdot N_s - p}{\gamma \cdot H}$$

wobei c die Kohäsion, p die Auflast auf der Böschung, γ das Raumgewicht des Bodens und H die Böschungshöhe bedeuten. Für $\varphi = 0$ ist $N_s \cong 4$. Werden c und p als Variable mit den Standardabweichungen S_c und S_p betrachtet, so ergeben sich folgende partielle Ableitungen:

$$\frac{\partial F}{\partial c} = \frac{1 \cdot N_s}{\gamma \cdot H} \quad \frac{\partial F}{\partial p} = - \frac{1}{\gamma \cdot H}$$

$$\frac{\partial^2 F}{\partial c^2} = \frac{\partial^2 F}{\partial p^2} = 0$$

Die Formeln (1) ergeben

- den Mittelwert \bar{F}
- die Varianz S_F^2
- die Standardabweichung S_F

$$\bar{F} = \frac{\bar{c} \cdot N_s - \bar{p}}{\gamma \cdot H} + 0$$

$$S_F^2 = \left(\frac{N_S}{\gamma \cdot H} \cdot S_c \right)^2 + \left(\frac{1}{\gamma \cdot H} \cdot S_p \right)^2$$

$$S_F = \sqrt{S_F^2}$$

Die Streuung der Sicherheit S_F (siehe Bild 7) ist praktisch vollständig durch die hohe Streuung der Kohäsion bedingt.

Trotz der hohen mittleren Sicherheit von $\bar{F} = 3,7$ gab die Baugrube doch zu Bedenken Anlass, da sich aus der Streuung von F eine Bruchwahrscheinlichkeit von $P[F \leq 1,0] = 2,1\%$ ergab. Dies gab Anlass dazu, den Bauvorgang abzuändern und doch wenigstens das unterste Stockwerk des Maschinenhauses vor dem Bau des Silos zu erstellen. Damit konnte der Bauvorgang wesentlich sicherer gestaltet werden.

Beispiel 2: Kriechhang bei der neuen Lombachbrücke an der Habkernstrasse

Unterhalb des Dorfes Habkern bei Interlaken quert die Staatsstrasse den Lombach auf einer neuen Brücke, welche im selben Heft beschrieben wird [8]. Die südliche Zufahrt der Brücke führt über einen Lehnenviadukt längs eines Hanges, wo weichere Flyschgesteine sich in einer langsam Bewegung von mehreren Zentimetern pro Jahr befinden (Bild 8).

Obwohl die Hanganschnitte geringfügig sind, wurde versucht, mit Hilfe von verankerten Schächten die Stabilitätsverhältnisse zu verbessern.

Bild 9 stellt die Untersuchungen an einer der geprüften Gleitflächen dar. Da die Form der Gleitfläche wegen der Felsverhältnisse und der Anker unregelmässig gewählt wurde, haben wir die Rechenmethode von Janbu verwendet. Die Mittelwerte der Scherparameter c und $\bar{\phi}$ wurden dem geologischen Gutachten entnommen, die Streuungen haben wir nach den Angaben in Tabelle 1 geschätzt.

Die Berechnung der Sicherheit und deren Streuung erfolgt gemäss Bild 9 vier-

mal für die Randwerte $\bar{\phi} \pm S_{\phi}$ und $c \pm S_c$ nach der Methode Rosenblueth. Unter der Annahme, die Sicherheit habe eine Wahrscheinlichkeitsverteilung nach der Gauss'schen Glockenkurve, ergibt sich bei einem durchschnittlichen Sicherheitsgrad von $\bar{F} = 1,25$ und einer Standardabweichung von $S_F = 0,15$ eine Bruchwahrscheinlichkeit von 4,8%. Eine Nachrechnung mit einer Beta-Verteilung ergab praktisch das gleiche Resultat.

Für einen Kriechhang erstaunt dieses Resultat keineswegs. Es zeigt, dass dem Hang gegenüber vorher eine etwas verbesserte Stabilität gegeben werden konnte, dass aber die Kriechtendenz andauern dürfte. Daraus wurden folgende Schlüsse gezogen:

- Die Vorspannanker müssen nachstellbar sein, damit sie der Entwicklung angepasst werden können.
- Die Stützwand muss flexibel sein, um die Bewegungen aufnehmen zu können.
- Eine umfassende Messung und Kontrolle der Bewegungen und der Ankerkräfte sind notwendig.

Nach einem Jahr zeigte sich, dass die

Bewegungen der Fixpunkte oberhalb der Wand von vorher etwa 10 cm/Jahr auf wenige cm/Jahr zurückgegangen waren. Die Ankerkräfte wiesen Zunahmen zwischen 0 und 22% auf, was der Erwartung entspricht. Einzelne Anker zeigten Zunahmen über 30%, so dass sie auf die ursprüngliche Ankerkraft abglossen werden mussten. Die Beobachtungen des laufenden Jahres werden zeigen, ob allenfalls zusätzliche Anker notwendig sind.

Beispiel 3: Baugrube in Kriechhang

Für eine Baugrube in einem Kriechhang in der Umgebung von Lausanne ist eine verankerte Rühlwand geplant (Bild 10). In Anbetracht des Strömungsdruckes des Grundwassers liegt die Sicherheit des Hanges im heutigen Zustand schon bei ~1. Durch die verankerte Wand soll die Sicherheit lokal verbessert werden.

Dem wahrscheinlichen Bruchmechanismus der Wand entsprechen, je nach gewählter Ankerlänge, drei polygonale Gleitflächen gemäss Bild 10. Zur Berechnung eignet sich wiederum die Methode von Janbu. Da die Kohäsion $c =$

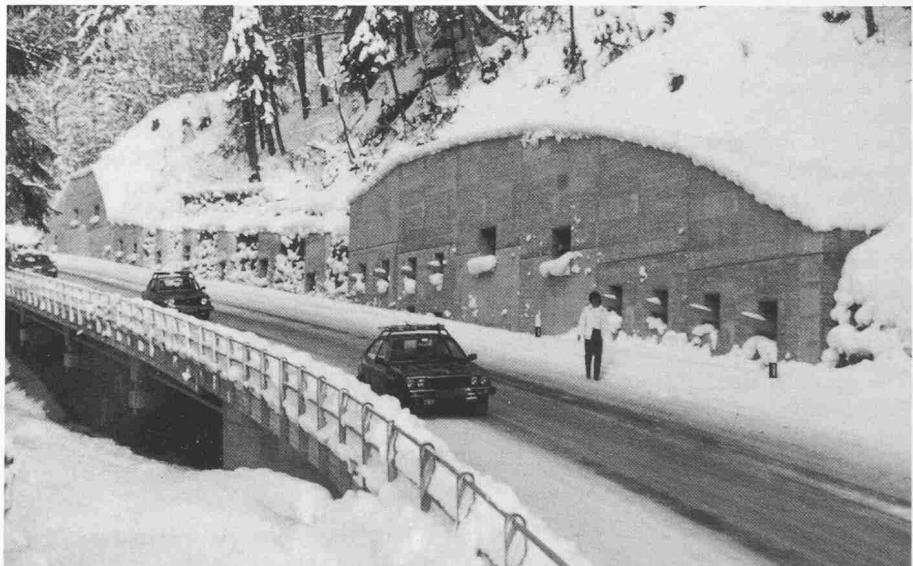
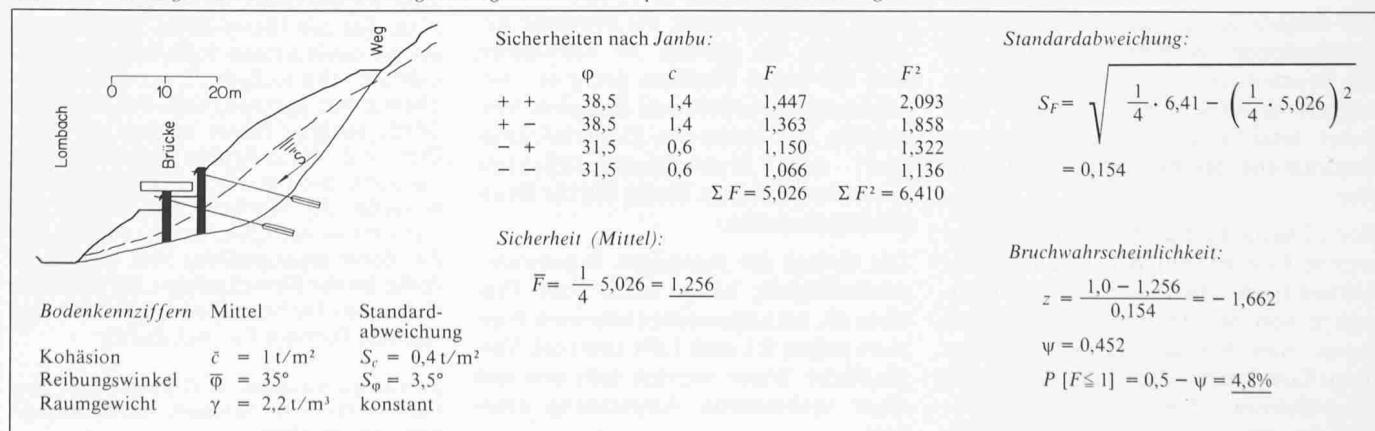


Bild 8. Neue Lombachbrücke Habkern. Blick auf Lehnenviadukt und Hangsicherung (Photo M. Dietrich)

Bild 9. Kriechhang Habkernstrasse. Berechnung mit Programm Janbu und probabilistische Auswertung



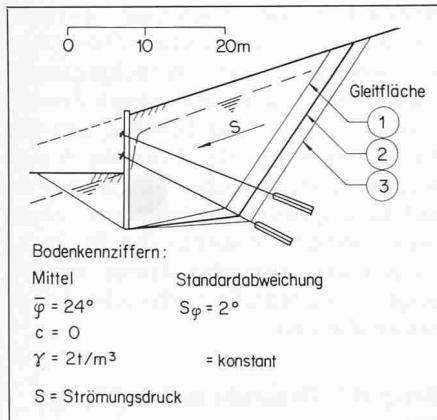


Bild 10. Verankerte Rühlwand in Kriechhang.
Untersuchte Gleitflächen

0 angenommen wurde, kann die Berechnung der Streuung von F mit den beiden Randwerten $\bar{\varphi} \pm S_{\varphi}$ vorgenommen werden. Die Methode Rosenblueth vereinfacht sich dann wie folgt:

Reibungswinkel Randwert	Sicherheit
$\bar{\varphi} + S_{\varphi}$	F_+
$\bar{\varphi} - S_{\varphi}$	F_-
Mittelwert	$\bar{F} = \frac{1}{2} (F_+ + F_-)$
Standard- abweichung	$S_F = \frac{1}{2} (F_+ - F_-)$

Da die Reibungswinkel nicht genau bekannt sind, haben wir die Berechnung mit verschiedenen Werten ausgeführt. Bild 11 zeigt die Resultate in Abhängigkeit vom Reibungswinkel. Die Sicherheiten nehmen mit dem Reibungswinkel zu. Für Gleitfläche 3 liegt sie zwischen 1,2 und 1,5 (ausgezogene Linien).

Die gestrichelten Linien stellen die Bruchwahrscheinlichkeit für die verschiedenen gewählten Reibungswinkel mit einer Standardabweichung von $S_{\varphi} = 2^\circ$ dar. Eine geringe Erhöhung des Reibungswinkels, z.B. von 24° auf 26° , bringt eine Steigerung der Sicherheit von etwa 10%, aber gleichzeitig reduziert sich die Bruchwahrscheinlichkeit um einen Faktor 10. Längere Anker tragen daher massgeblich zur Sicherheit bei.

Wir folgern daraus, dass schon geringe Unterschiede im Reibungswinkel für die Beurteilung der Stabilität eine beträchtliche Rolle spielen, und dass sich daher detaillierte Untersuchungen mit Bestimmung des Reibungswinkels lohnen.

Bild 12 betrachtet die Sicherheit (ausgezogene Linien) und Bruchwahrscheinlichkeit (gestrichelte Linien) in Abhängigkeit von der Ankerlänge. Auch hier ergibt sich die gleiche Schlussfolgerung: Eine Verlängerung der Anker um beispielsweise 1,5 m erhöht die Sicherheit um etwa 10%, reduziert aber die

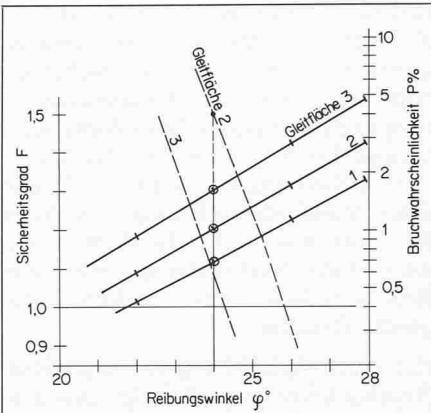


Bild 11. Verankerte Rühlwand in Kriechhang. Sicherheit und Bruchwahrscheinlichkeit in Abhängigkeit vom angenommenen Reibungswinkel

Bruchwahrscheinlichkeit um einen Faktor 10. Längere Anker tragen daher massgeblich zur Sicherheit bei.

Zusammenfassung und Schlussfolgerung

Die Methoden der Wahrscheinlichkeitsrechnung ermöglichen es, Stabilitätsprobleme in der Geotechnik auf eine neue Art zu untersuchen. In Ergänzung zum wie bisher bestimmten Sicherheitsgrad F wird aus den Streuungen der Eingabewerte, vor allem des Reibungswinkels φ und der Kohäsion c , die Streuung des Sicherheitsgrades berechnet. Daraus kann dann, unter gewissen Annahmen über die statistische Verteilung dieser Streuung, die Wahrscheinlichkeit für den Bruch einer Böschung berechnet werden. Mit den beiden Angaben

- Sicherheitsgrad
- Bruchwahrscheinlichkeit

können Böschungen zuverlässiger beurteilt werden als mit der Sicherheit allein.

Im vorliegenden Artikel wurden zwei praktisch anwendbare Methoden gezeigt, mit denen aus den Streuungen der Eingabewerte auf die Streuung des Sicherheitsgrades geschlossen werden kann. Die eine davon, die Methode Rosenblueth, ist einfach zu handhaben und für jedes Problem geeignet. Anschliessend wurden drei Beispiele vorgestellt, bei denen die Zusatzinformation der Bruchwahrscheinlichkeit einen wesentlichen Punkt für die Beurteilung darstellte.

Die Grösse der zulässigen Bruchwahrscheinlichkeit hängt stark vom Problem ab. Im allgemeinen scheinen Werte zwischen 0,1 und 1,0% sinnvoll. Verbindliche Werte werden sich erst aus einer verbreiteten Anwendung ergeben.

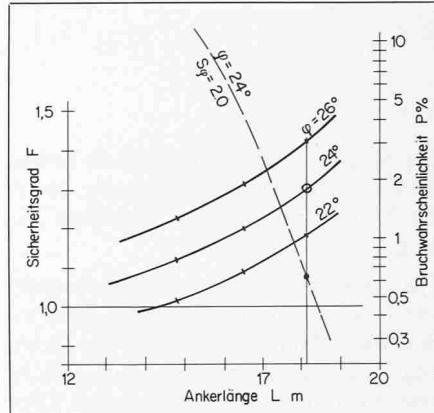


Bild 12. Verankerte Rühlwand in Kriechhang. Sicherheit und Bruchwahrscheinlichkeit in Abhängigkeit von der Ankerlänge

Literatur

- [1] Harr, M. E.: «Mechanics of particulate media. A probabilistic approach». Mc Graw Hill, N.Y., 1977, und
Harr, M. E.: «Mécanique des milieux formés de particules». Presses Polytechniques Romandes, Lausanne, 1981
- [2] Recordon, E. et Desponds, J. M.: «Dispersions des caractéristiques des sols naturels considérés comme homogènes». 9e congrès international de la SIMSTF, session spéciale 6, Tokio, 1977
- [3] Benjamin, J. R. and Cornell, C. A.: «Probability, statistics, and decision for civil engineers». Mc Graw Hill, N.Y., 1970
- [4] Ang, A.H.S. and Tang, W. H.: «Probability concepts in engineering planning and design». J. Wiley, N.Y., 1975
- [5] Hahn, G. J. and Shapiro, S. S.: «Statistical models in engineering». J. Wiley, N.Y., 1967
- [6] Rosenblueth, E.: «Point estimates for probability moments». Proc. Nat. Acad. Sci. USA, Vol. 72, No 10, pp 3812-3814, October 1975
- [7] Bourdeau, P. L.: «Programme BETA, calculs interactifs avec distributions de probabilité Beta, manuel de l'utilisateur». EPFL-dgc-isrf-LMS, Ecole Polytechnique Fédérale de Lausanne, 1982
- [8] Lebel, H., Dietrich, M.: «Talübergang im Bereich eines grossräumigen Kriechhangs. Die neue Lombachbrücke Habkern». Schweizer Ingenieur und Architekt, Heft 16, 1983

Verdankung

Die Arbeit ist eine erweiterte Fassung eines Referates, das ich am Seminar «Méthodes probabilistes en géotechnique», 7./8. März 1983, an der EPFL in Ecublens gehalten habe. Für den theoretischen Teil «Prinzip der probabilistischen Rechnungsmethode» habe ich mich weitgehend auf einen unveröffentlichten Text von Herrn P.L. Bourdeau, EPFL, gestützt. Ferner möchte ich Herrn Prof. M.E. Harr, Purdue University, West Lafayette, Indiana, für die tatkräftige Hilfe anlässlich der Seminare vom Januar 1982 und 1983 an der EPFL bestens danken. Für die Zurverfügungstellung von Unterlagen danke ich der Firma Losinger AG (Baustelle Quasseem), Ing.büro Theiler AG, Thun, und Ing.büro Züblin & Cie. AG, Zürich.

Adresse des Verfassers: H. G. Locher, dipl. Bauing. ETH/SIA, c/o Terrexpert AG, Stauffacherstrasse 130, 3014 Bern.