河川高水位時の堤防の破堤シミュレーションに関する研究

防災設計工学研究室 河野 智也

指導教官 大塚 悟

1.はじめに

近年、台風や集中豪雨により河川の水位が 計画高水位を超え、堤防が破堤する事例が増 加している.しかし,河川堤防の破堤シミュ レーションの手法は1次元浸透力の釣り合い 解析や,円弧すべり解析などの古典的な手法 が用いられており,実際現象を表現できない 問題がある、本研究では飽和・不飽和浸透解 析と剛塑性有限要素法による安定解析を連成 させることで条件を簡略化し,検討する2つ の慣用法を1つの解析手法により精緻に解析 することが可能となる,浸透破壊への適用性 は締切り矢板打設地盤におけるボイリング現 象の検討,堤体の不飽和土の強度変化への適 用性は降雨時における自然斜面の表層崩壊に ついて模型試験の数値解析を実施した.以上 の基礎的検討を踏まえて,河川高水位時の堤 防に対する安定解析を行った.

2.現在の破堤シミュレーション

)浸透に対する安定性の検討

河川水の浸透によって起こる堤防破壊の一 つに,堤防裏法尻近傍の地盤において浸透水 圧が上載荷重を超えて地表面に噴出するボイ リング現象が挙げられる.ボイリング現象に 対する検討は,一般的にTerzaghiの考えに基 づくものが用いられ,土留め壁の下端付近に 発生する間隙水圧とそれに抵抗する根入れ部 分の土重量の関係から安定性を判定している. 安全率は角柱(深さD)の水中重量Wと過剰 間隙水圧 U との比として定義すると以下の 式となる.

$$F_{S} = \frac{W}{U} = \frac{D\gamma'}{H\gamma_{W}} \tag{1}$$

ここに, H は水頭である.

)法面に対する安定性検討

河川水と降雨が堤体に浸透した場合,裏法 側の浸潤面および堤体の飽和度が上昇する. 飽和度の上昇によって堤体土のせん断強度が 低下すると,堤体法面の崩壊が発生する.現 在の安定性評価法である極限平衡法では通常 円弧すべり線を仮定し,全応力法,または簡 易な有効応力法によって安定性を評価してい る.

3. 本解析手法の適用性検討

浸透に対する安定性の検討

締切り矢板打設地盤の浸透破壊の解析を行った.解析モデルは図1に示す有限要素メッシュで,幅 60m(中心まで 30m),高さ 20m である.



図は幅 0.5m の締切り矢板を中央に,地表 面から深さ 8m まで挿入した事例である.地 盤は飽和砂質地盤として,飽和透水係数は Ks=7×10⁻¹m/s を用いた.

初期の圧力水頭分布は浸潤面が地表面にあ ると仮定し,締切り矢板より左側の水位を所 定の水位 H に上昇させて定常状態の圧力水 頭分布を求めた · 図 2 に H=15m の時の定常 状態を示す · 浸透解析を行った後に,求めた 圧力水頭を用いて安定解析を行った · 安定解 析では締切り矢板の左側には水位による水圧 (*p* = *ρgH*)を載荷した · また地盤定数は内部 摩擦角 5 ~ 30 ° 粘着力 c=3.0kPa を用いた ·

図 3(a) (b)に H=15m の時の安定解析によ るひずみ速度分布と変位速度分布を示す.締 切り矢板に沿う右側の部分が浸透水圧のため にボイリング破壊を生じている.また, Terzaghi が仮定している締切り矢板の根入 れ長さの半分の位置(矢板から 4m)にひずみ 速度が大きく生じた.安全率は1.022 と得ら れた.

安全率が1 となる水位を限界水位と言う. 解析の結果,図4に示すように限界水位は強度定数(内部摩擦角)と共に増加した.

従来の慣用法によると地盤の強度定数によ らずに限界水位が一定とされているが,本解 析の結果によると地盤の強度定数によって限 界水位の異なることが分かった.

慣用法の式(1)において,安全率が1と なる限界水位は13.57mであった.慣用法と 本解析を比較したところ慣用法は内部摩擦角 が小さい場合に限界水位を過大に,また内部 摩擦角が大きい場合に過小に評価しているこ とが明らかになった.

内部摩擦角が小さい場合に限界水位が低く なる.これは,浸透力の一次元的な釣り合い では地盤が破壊しない場合でも,浸透力が多 次元的に載荷する事で小さい浸透力でも地盤 がせん断破壊されると考えられる.



図 2 浸透解析結果(H=15m)



法面に対する安定性検討

河川水と降雨の浸透による堤体の強度変化 に関して,降雨時における斜面崩壊試験の事 例解析により解析手法の適用性を検討した.

実験は, 土木研究所で行われた降雨時斜面 崩壊試験¹⁾である.高さ4.0m,幅11.0m,天 端幅3.0m,法面勾配1:2のモデルに外水位を 固定し,15mm/hの降雨を降らせて行われた. 試料の飽和透水係数はKs=4.5×10⁻⁵m/s,地 盤定数は飽和状態でc=0.5kPa,=33°,不飽 和状態でc=4~8kPa,=32~34°,= 18kN/m³であった.浸潤面が表層に達したと 同時(経過時間13.25h)に法尻の表層崩壊 が起こり,それに追従して上方へ4~5段階 の円弧すべりによる崩壊が発生した.

解析は図5に示すモデルで行った.



図 5 解析モデル

図 6 は図 5 における法面から深さ 0.4m, 0.9m の飽和度の変化を表している.地盤の水 分特性曲線など詳細が分からないために適宜 設定して用いたが,飽和度の変化は実験の計 測結果と概略で合致する解が得られた.

図 7 に安定解析による安全率の経時変化, 図8に13時間後の圧力水頭とひずみ速度の分 布を示す.安全率は雨水の侵入と共に低下し, 地下水位が法尻付近に浸出するようになった 13時間後に1になり,実験による破壊時刻と 合致している.この13時間後の時点で,図8 に示す圧力水頭分布に見られるように浸潤面 が法面に現れ,法先部に臨界すべり面が現れ 小さな崩壊が生じた.その後浸潤面の上昇に よって飽和帯が拡大し崩壊は法上部に拡大し ていった.これは,不飽和状態では飽和帯が 拡大していくと粘着力が減少しせん断抵抗力 が小さくなり崩壊しやすくなるからである.

以上のことから実例の斜面の浸透現象,崩 壊時刻や崩壊形態を数値解析により表現する ことが出来た.





, から浸透によるボイリング破壊と浸 潤面の上昇による斜面の表層崩壊が本解析手 法によって解析可能であることが確認できた. このことから本解析手法は,以上を同時に扱 うことが可能であると言える.

4. 高水位時の堤防の安定性検討

3 節での基礎的検討を踏まえて,河川高水 位時の堤防に対する安定解析を行った.解析 モデルを図9に示す.

なおここでの解析モデルはボイリング現象 が起きやすいように裏法尻近傍を砂礫層の行 き止まり地盤としている.地盤材料は, に シルト, に砂礫, は粘性土を用いた.浸 透特性・強度特性を表1に示す.



表1 材料定数				
材料番号				
材料		シルト	砂礫	粘性土
浸透特性	Ks(m/h)	3.6×10^{-4}	3.6 × 10 ⁻¹	3.6 × 10 ⁻⁶
強度特性	'(°)	27.00	35.00	0.00
Case-1	c'(kPa)	1.00	1.00	30.00
	_t (kN/m ³)	16.66	17.64	16.17
強度特性	'(°)	40.00	40.00	0.00
Case-2	c'(kPa)	1.00	1.00	10.00
	_t (kN/m ³)	16.66	17.64	16.17

地盤の強度変化に応じて破壊形態が現れる ことを確認するために 強度特性 Case-2 は, Case-1 に比べ堤体の シルトと 砂礫の強 度を =40°とし,行き止まりの被覆層とな る の粘性土の強度は c=10kPa と小さく設 定した.

5 時間後の圧力水頭分布および安定解析結 果を図 10 に示す.浸透解析では河川水の堤 体および地盤への浸透により特に堤体裏法直 下の地盤で間隙水圧が上昇していることが確 認できる.Case-1の事例では2重のすべり線 が発生して崩壊した.ひずみ速度の大きさか ら判断して堤体部が大きく崩壊する破壊形態 であり,基礎地盤の崩壊はそれほど大きくない.砂礫層が行き止まり地盤を形成するため にボイリング破壊を起こすと想定されたが, 明確な破壊は確認できない.Case-2 は堤体部 の強度を大きくしたために砂礫層を中心とし た大きな破壊形態となった.ボイリング危険 領域をせん断破壊しているが,ボイリングだ けでなく堤体全体が崩壊する結果となった.



5. 結論

ボイリング現象といった浸透破壊と浸潤面 の上昇による斜面の表層崩壊を本解析手法に よって解析することができた.

河川高水位時の堤防において安定解析を行った結果,浸透力や地盤定数の違いに応じて 破壊形態が現れることが確認できた.

6. 今後の課題

- 五十嵐川の破堤シミュレーションのよう
 に実際現象に即した解析
- ・ 越流や洗掘などの形状変化の考慮
- ・ 遮水矢板等の対策工の効果

参考文献

1)大野真希,小橋秀俊,古本一司,伊勢野暁
 彦,池田利昭:堤防の浸透崩壊におけるサクションの影響に関する実験的検討,第39回地盤工
 学研究発表会,pp.1257-1258,2004.