

港湾設計業務シリーズ

L型擁壁細部設計3

Ver 2. X. X

操作 説 明 書

 株式会社アライズソリューション

〒730-0833 広島市中区江波本町4-22
Tel (082) 293-1231 Fax (082) 292-0752
www.aec-soft.co.jp
support@aec-soft.co.jp

システム名称について

- ・ 本システムの正式名称は「L型擁壁細部設計3」ですが、本書内では便宜上「L型擁壁細部設計」と表記しています。

メニューコマンドについて

- ・ 「L型擁壁細部設計」ではドロップダウンメニューの他、一部機能についてはスピードボタンが使用できますが、本書ではドロップダウンメニューのコマンド体系で解説しています。その際、アクセスキー(ファイル (F) の (F) の部分)は省略しています。
- ・ メニュー名は [] で囲んで表記してあります。コマンドに階層がある場合は [ファイル]-[開く]のようにコマンド名を「-」で結んでいます。この例では、最初に[ファイル]を選択して、次は[開く]を選択する操作を示しています。

画面について

- ・ 画面図は、使用するディスプレイの解像度によっては本書の画面表示と大きさなどが異なる場合があります。
- ・ 「L型擁壁細部設計」は、画面の解像度が 1024×768 ドット以上で色数が256色以上を想定しています。また、画面のフォントは小さいサイズを選択してください。大きいフォントでは画面が正しく表示されない場合があります。

その他

- ・ マウス操作を基本として解説しています。
- ・ ダイアログボックス内のボタンは **OK**・**キャンセル** などのように枠で囲みボタンの表記は省略しています。

一 目 次 一

1. お使いになる前に.....	1
1-1. はじめに.....	1
1-2. 使用許諾契約書について.....	1
2. システムのセットアップ.....	2
2-1. システムのインストール.....	2
2-2. ユーザー登録.....	2
2-3. システムのアンインストール.....	4
3. 検討処理を始める前に.....	5
3-1. 基本画面の説明.....	5
3-2. 装備している機能の一覧.....	6
3-3. 処理の流れ.....	7
3-4. データの作成／保存.....	8
3-5. 最新バージョンのチェックを行う.....	10
3-6. 起動時に最新バージョンのチェックを行う.....	11
3-7. ライセンス認証ユーザーぺージ.....	12
4. データ入力.....	13
4-1. 設計条件.....	13
設計条件(1)	13
設計条件(2)	15
設計条件(3)	16
限界	17
4-2. 形状.....	18
形状寸法	18
4-3. 荷重.....	19
土圧	19
残留水圧	19
引き波波圧	20
地盤反力	20
負の揚圧力	20
動水圧	21
前壁摩擦力他	21
4-4. 検討位置.....	22
検討位置	22
4-5. 吊筋.....	25
吊筋	25
4-6. 鉄筋設定.....	27
5. 模式図.....	28
6. 計算/帳票作成.....	29
7. 帳票印刷.....	30
7-1. 基本画面の説明.....	30
7-2. WORD/EXCEL文書にコンバート	31
8. エラーメッセージ.....	32
9. 計算内容について.....	33

一 目 次 一

9-1. 許容応力度法.....	33
9-2. 限界状態設計法.....	43
10. 参考文献.....	52

1. お使いになる前に

1-1. はじめに

この操作説明書では、「L型擁壁細部設計」のインストールから起動までのセットアップ方法及びプログラムの基本操作について記述しています。

1-2. 使用許諾契約書について

「使用許諾契約書」は、本システムインストール先フォルダ内にある「使用許諾契約書.PDF」を見ることにより、いつでも参照できます。

2. システムのセットアップ

2-1. システムのインストール

- (1) 管理者権限のあるユーザーでWindowsにログインします。
- (2) 弊社HPの製品情報 (<http://www.aec-soft.co.jp/public/seihin.htm>) からL型擁壁細部設計3をクリックします。
- (3) 「最新版ダウンロード・更新履歴」をクリックします。
- (4) 「最新版ダウンロードはこちら」をクリックし、プログラムをダウンロードします。
- (5) ダウンロードしたプログラムを実行します。インストール画面が表示されますので画面の指示に従ってセットアップを行ってください。

※セットアップ終了後Windowsの再起動を促すメッセージが表示された場合はWindowsを再起動してください。

2-2. ユーザー登録

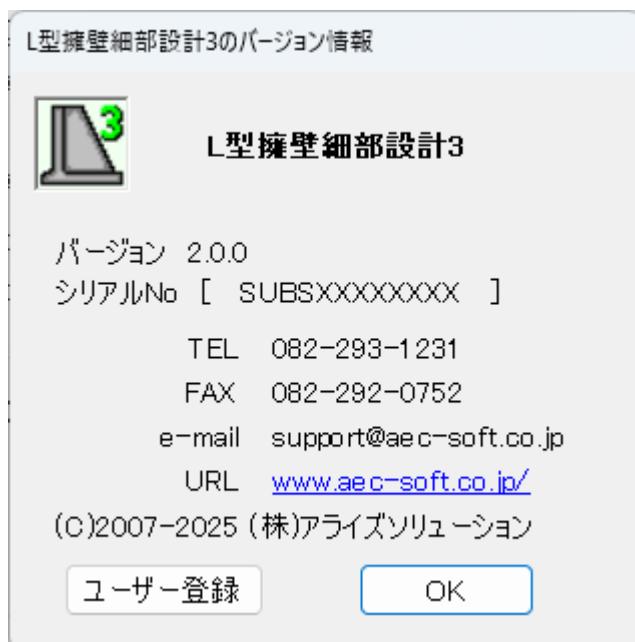
ユーザー登録を行わないと「L型擁壁細部設計」のすべての機能を使用することができません。以下の手順でユーザー登録を行ってください。

事前準備

ユーザー登録には、製品のシリアルNo、ユーザーID、パスワードが必要となります。これらは、貴社の弊社アプリケーション管理担当者にE-mailでお知らせしています。まずはこれらをご用意ください。

※ユーザーID、パスワードは管理担当者で変更可能です。最新のものをご用意ください。

- (1) [スタート] - [AEC アプリケーション] - [L型擁壁細部設計3] をクリックしシステムを起動します。
- (2) [ヘルプ]-[バージョン情報]をクリックします。



(3) **ユーザー登録** をクリックします。

- (4) 製品のシリアルNo（半角英数12文字）を入力してください。
- (5) 認証情報入力部分が入力可能となりますので、利用者名、ユーザーID、パスワードを入力してください。
- 利用者名： 使用中にユーザー登録ページに表示される名称です。任意の名称を入力できます。
- ユーザーID： アプリケーションを動作させるためのユーザーIDです。
- パスワード： アプリケーションを動作させるためのパスワードです。
- (6) **登録**をクリックします。入力に間違いがなければ [バージョン情報] に戻ります。OKで終了してください。

以上でユーザー登録が完了しすべての機能が使用可能となります。

2-3. システムのアンインストール

通常のプログラムと同様にアンインストールを行います。

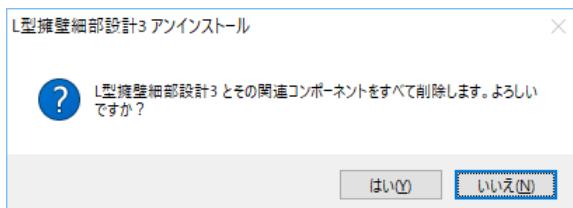
(1) [スタート] - [設定]とクリックし設定を起動します。

(2) アプリをクリックします。

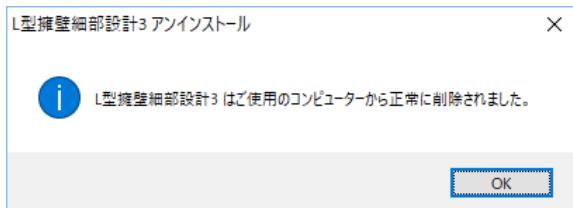
(3) インストールされているアプリをクリックし一覧から、「L型擁壁細部設計3」の右端の [...] をクリックしアンインストールをクリックします。



(4) 下記削除確認画面で **はい** を押します。



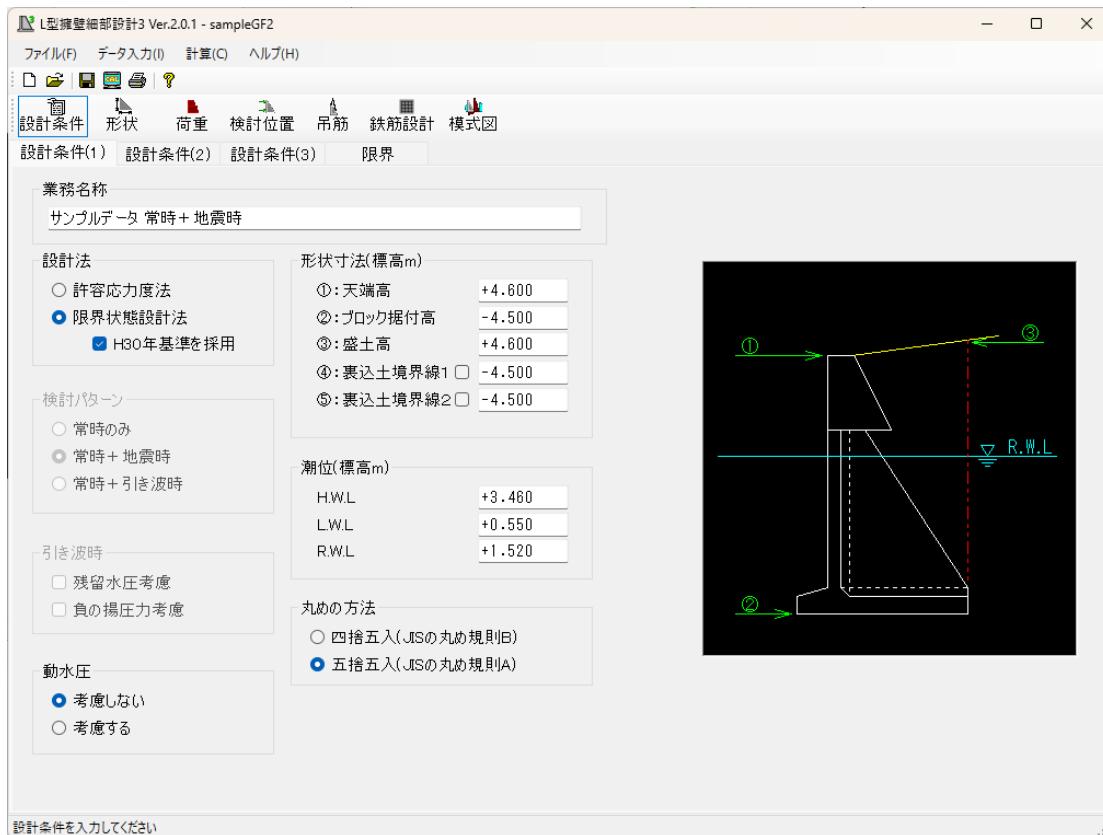
(5) 下記削除確認画面を **OK** で閉じます。以上でアンインストールが完了しました。



※ アンインストールを行っても、インストール後に作成されたファイル等が削除されずに残っている場合があります。
そのままでも問題ありませんが、完全に削除したい場合は、管理者権限のあるユーザーでログインしエクスプローラで、[C:\¥AECアプリケーション]の下にある[L型V3]フォルダを削除してください。

3. 検討処理を始める前に

3-1. 基本画面の説明



システムを起動すると下のような画面が表示されます。起動時には「新規データ」を読み込むようになっています。各設計条件は、メニューより選択するか、対応するボタンをクリックすることでタブ画面が切り替わりますのでそちらに入力します。

【メニュー構成】

- | | |
|---------|------------------------------|
| 〔ファイル〕 | データファイルの作成／保存を行います。 |
| 〔データ入力〕 | 検討に必要な各種基本データを入力します。 |
| 〔計算〕 | 入力条件により計算を行い、報告書を作成します。 |
| 〔ヘルプ〕 | システムのヘルプ、更新情報、バージョン情報の表示します。 |

3-2. 装備している機能の一覧

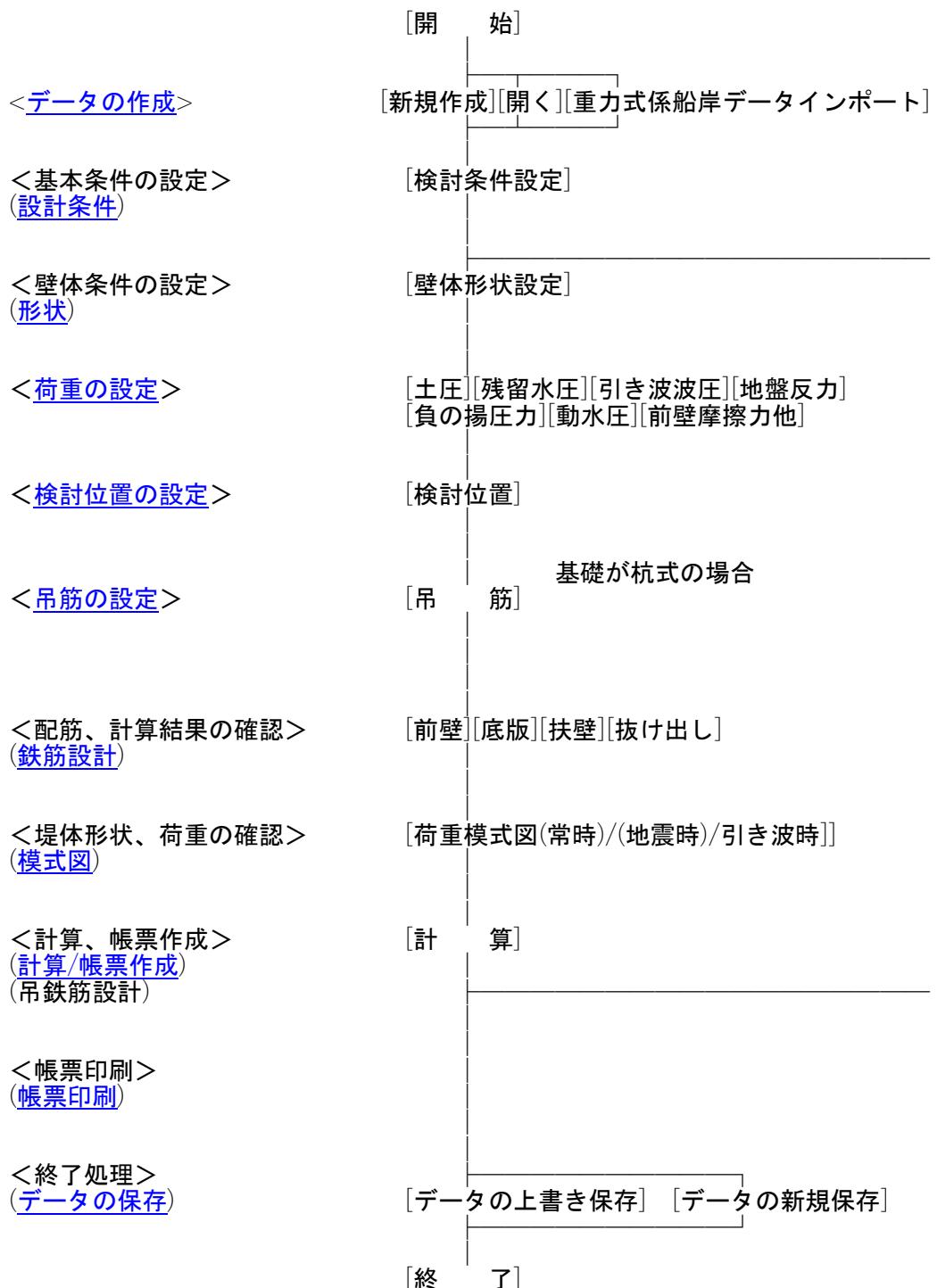
<u>ファイル</u>	
新規作成	新しくデータを用意します
開く	既存のデータファイルを読み込みます
上書き保存	元のデータファイルに上書き保存します
名前を付けて保存	新しく名前を付けて保存します
帳票印刷	帳票を表示します
最近使ったファイル履歴	最近使ったデータを最大4件表示します
終了	プログラムを終了します
<u>データ入力</u>	
設計条件	基本となる条件を設定します
形状	L型の寸法等を設定します
荷重	外力を設定します
検討位置	L型の検討位置を設定します
吊筋	吊筋に関する項目を設定します
鉄筋設定	配筋を設定します
模式図	L型の模式図を表示します
<u>計算</u>	
計算／帳票作成	細部設計計算、帳票作成を行います
<u>ヘルプ</u>	
ヘルプ	ヘルプを表示します
よくある質問	FAQを表示します
バージョン情報	バージョン番号/シリアル番号を表示します
ライセンス認証ユーザーページ	ライセンス認証ユーザーページへ遷移します
更新履歴の確認	更新履歴を表示します
最新バージョンの確認	最新バージョンの確認を行います
起動時に最新バージョンをチェック	起動時に最新バージョンを確認するか指定します

3 – 3. 処理の流れ

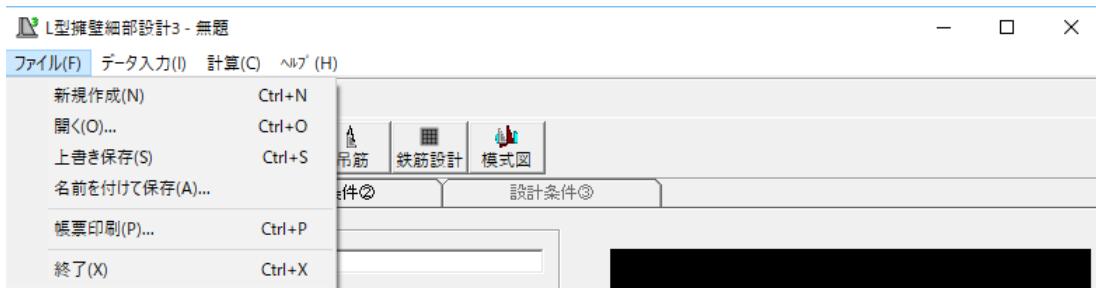
「L型擁壁細部設計」は、一般的には以下のようなフローで計算を行います。各工程での作業は、次章以降に詳説してあります。また、データを修正する場合には任意の箇所に戻ってその箇所以降の作業をやり直しても構いません。

このフローは一般的な作業の流れです。

この順番どおりにしか計算できないわけではありません。



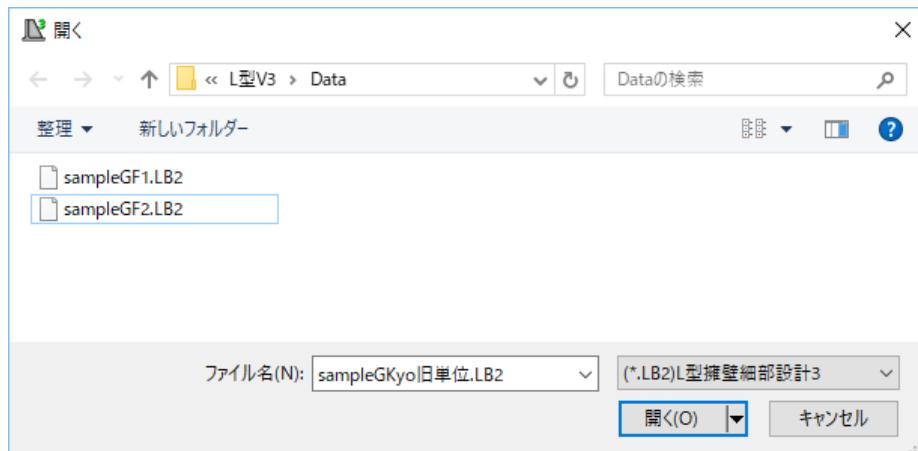
3-4. データの作成／保存



【新規作成】

新規データを作成します。ファイル名は「無題」となります。

【開く】



既存のデータを開きます。上図の「ファイルを開く」ダイアログボックスが表示されますので、対象ファイル（拡張子：lb2）を選択し「開く」ボタンをクリックします。

弊社アフターサービス「重力式係船岸」で検討されたL型ブロックの計算結果データの読み込みも可能です。

ファイルの種類(T)で「重力式係船岸データ」を選択し、重力式係船岸のデータフォルダ内のファイル (*.KL2) を選択し「開く」ボタンをクリックします。

「重力式係船岸データ」より読み込むデータは以下の要素です。

- ・L型ブロック各部寸法
- ・土圧強度
- ・残留水圧強度
- ・地盤反力
- ・引き波波圧強度
- ・引き波時の検討を行った場合
- ・負の揚圧力強度

※読み込みパターンに以下の制限があります。

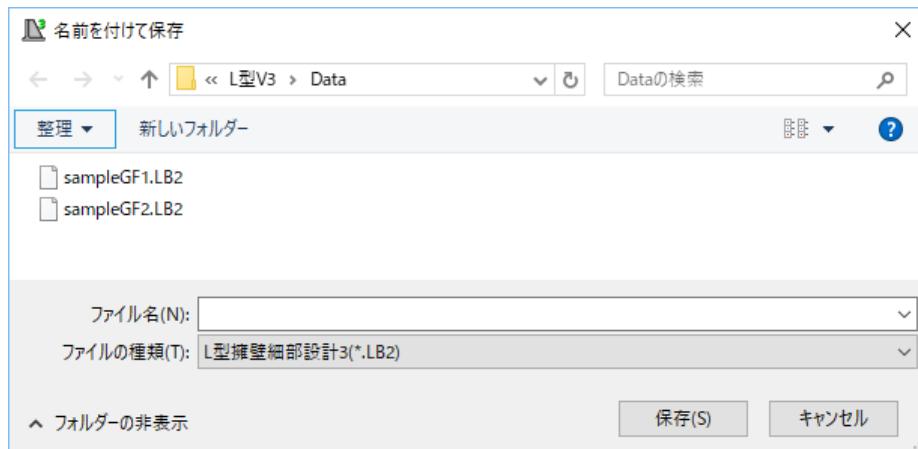
検討潮位はLWLのみを読み込みます。

底版反力は壁体上の上載荷重を鉛直力として考慮しないパターンを読み込みます。

【上書き保存】

現在編集中のデータを保存します。

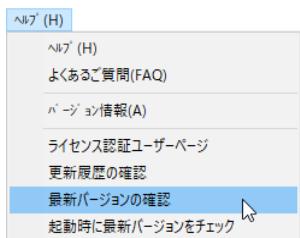
【名前を付けて保存】



新規作成したデータを初めて保存する場合に使用します。上図の「ファイル名を付けて保存」ダイアログボックスが表示されますので、ファイル名を入力し「保存」ボタンをクリックします。

3-5. 最新バージョンのチェックを行う

インターネットに接続されている環境であれば、「ヘルプ」-「最新バージョンの確認」で表示される「お知らせダイアログ」にて最新バージョンのチェック、更新ができます。



◆お知らせダイアログ



上段に製品の更新履歴と更新状態が表示されます。お使いのシステムより新しいバージョンが存在する場合は、更新列が**未更新**と表示されます。

下段に弊社からのお知らせが表示されます。

次の3つの操作を行うことができます。

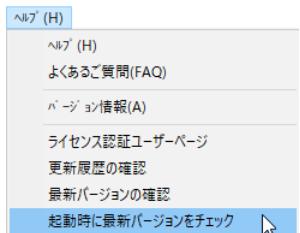
自動更新でセットアッププログラムのダウンロード～実行／更新までを自動で行います。

手動更新でシステムを終了し、ダウンロードサイトを表示します。上記作業を手動で行ってください。環境の問題等で自動更新が正常に動作しない場合等にこちらをお使いください。

閉じるでお知らせダイアログを閉じシステムに戻ります。

3-6. 起動時に最新バージョンのチェックを行う

起動時に、製品の更新履歴、更新状態、弊社からのお知らせを表示する「お知らせダイアログ」を表示するかどうかを設定します。



「ヘルプ」 - 「起動時に最新バージョンをチェック」にチェックを付けると表示、外すと非表示となります。この変更は次回起動時から有効となります。

※チェックを外した状態でもお使いのシステムより新しいバージョンが存在する場合は「お知らせダイアログ」が表示されます。

◆お知らせダイアログ



上段に製品の更新履歴と更新状態が表示されます。お使いのシステムより新しいバージョンが存在する場合は、更新列が未更新と表示されます。

下段に弊社からのお知らせが表示されます。

次の3つの操作を行うことができます。

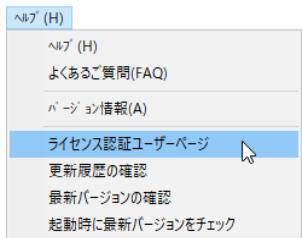
自動更新でセットアッププログラムのダウンロード～実行／更新までを自動で行います。

手動更新でシステムを終了し、ダウンロードサイトを表示します。上記作業を手動で行ってください。環境の問題等で自動更新が正常に動作しない場合等にこちらをお使いください。

閉じるでお知らせダイアログを閉じシステムに戻ります。

3-7. ライセンス認証ユーザーページ

Webブラウザを介してライセンス認証ユーザーページに遷移します。ユーザー情報の変更やライセンス情報の確認、現在利用中ユーザーの確認等が行えます。「ヘルプ」-「ライセンス認証ユーザーページ」を選択してください。



ライセンス超過の際、ライセンスを確保している利用者の情報を知ることができます。詳しくはライセンス認証ユーザーページ説明書をご覧下さい。

The screenshot shows the 'AEC-LICENSE' license verification user page. On the left, there is a sidebar with 'AEC-LICENSE' and 'お知らせ' (Announcement). The main content area has a title 'インターネットによるライセンス認証ユーザーページ' (Internet-based License Verification User Page) and a sub-section 'USB鍵を必要としないライセンス認証システムです。ユーザーページには以下の機能があります。' (This is a license verification system that does not require a USB key. The user page has the following functions:). A bulleted list includes: ユーザー情報の変更 (User information change), ユーザーID・パスワードの変更 (User ID and password change), ライセンス情報の確認 (License information confirmation), 現在利用中ユーザーの確認 (Confirmation of currently using users), and お問い合わせフォーム (Contact form). Below this is a link to 'ライセンス認証ユーザーページ説明書' (License Verification User Page Manual). The main content area also includes a 'User Page Login' section with fields for 'ユーザーID' (User ID) and 'パスワード' (Password), and a 'ログイン' (Login) button. At the bottom, there is a note: '※ブラウザのCookie機能は必ず有効にしてください。' (Please ensure that the browser's cookie function is always enabled.) and the copyright notice '(株)ライズソリューション' (Riz Solutions Co., Ltd.).

4. データ入力

4-1. 設計条件

設計条件に関する項目です。

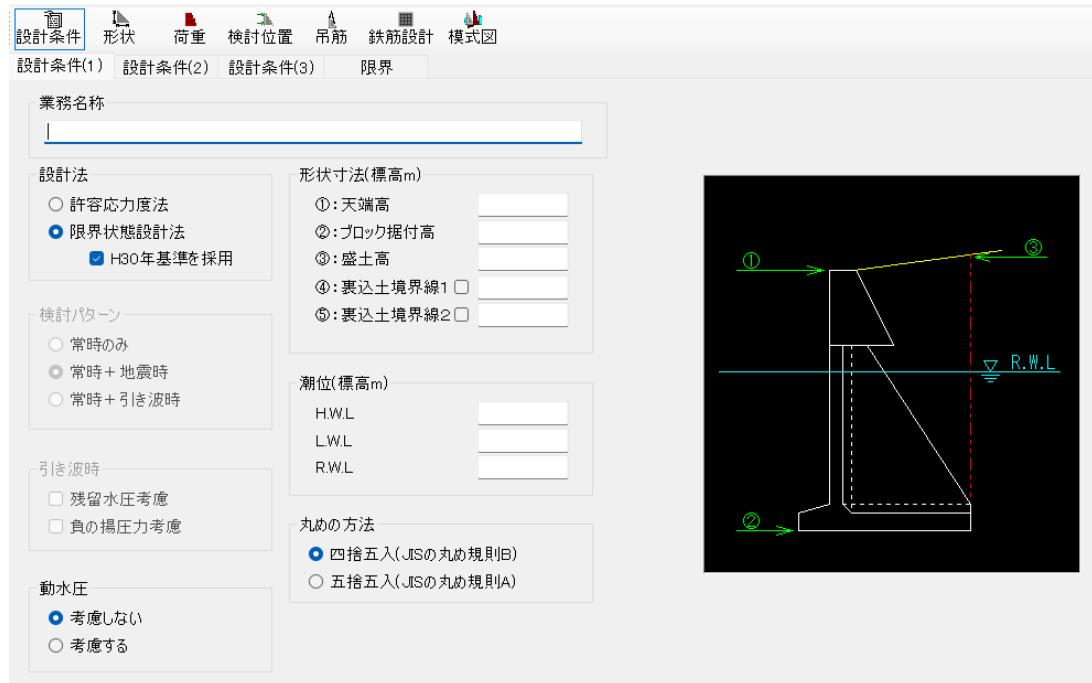
設計条件(1) (業務名称、設計基準、検討種別、潮位など)

設計条件(2) (許容応力度、上載荷重)

設計条件(3) (主鉄筋のかぶりなど)

限界 (安全係数等) を指定します。

設計条件(1)



業務名称
[入力欄]

設計法
○許容応力度法
●限界状態設計法
■H30年基準を採用

検討パターン
○常時のみ
●常時+地震時
○常時+引き波時

引き波時
□残留水圧考慮
□負の揚圧力考慮

動水圧
●考慮しない
○考慮する

形状寸法(標高m)
①:天端高
②:ブロック据付高
③:盛土高
④:裏込土境界線1
⑤:裏込土境界線2

潮位(標高m)
H.W.L
L.W.L
R.W.L

丸めの方法
●四捨五入(JISの丸め規則B)
○五捨五入(JISの丸め規則A)

右側の図は、柱の天端高(①)、ブロック据付高(②)、盛土高(③)、裏込土境界線(④⑤)、そしてR.W.L(現地水位)を示す。

「業務名称」

業務名称を入力します。

「設計法」

設計法を「許容応力度法」、「限界状態設計法」から選択します。限界状態設計法を選択した場合、検討パターンは「常時+地震時」のみ検討可能となります。

また、限界状態設計法を選択した場合、採用する基準を選択してください。

H30年基準を採用チェックボックスにチェックを入れた場合、H30年基準を、入れない場合は、平成11年基準に準拠した検討を行います。

「検討パターン」

「常時のみ」、「常時+地震時」、「常時+引き波時」から選択します。選択したパターンにより入力や選択できるデータ項目が切り替わります。

「常時+地震時」、「常時+引き波時」では、各検討時の荷重を比較し、大きい値を使用して鉄筋の応力計算を行います。

限界状態設計法では、「常時+地震時」のみ検討可能となります。

「引き波時」

引き波時の検討で「残留水圧」/「負の揚圧力」を考慮するかどうか設定します。

「地震時動水圧」

地震時の検討で、「動水圧」を考慮するかどうか設定します。

「形状寸法(標高m)」

各位置の標高を設定します。

裏込土が2種類ある場合は、④裏込土境界線1にチェックを入れ土層の標高を入力します。

裏込土が3種類ある場合は更に、⑤裏込土境界線2にチェックを入れ土層の標高を入力します。

「潮 位(標高m)」

各潮位、残留水位の標高を設定します。

「丸めの方法」

丸めの方法を「四捨五入(JISの丸め規則B)」、「五捨五入(JISの丸め規則A)」から選択します。

設計条件(2)

設計条件(1)	設計条件(2)	設計条件(3)	限界
許容応力度(N/mm²)			
<input type="radio"/> コンクリート			
設計基準強度	σ_{ck}	24.0	(N/mm ²)
許容圧縮応力度	σ_{ca}	9.0	(kN/mm ²)
扶壁 その他			
許容せん断応力度	τ_a	0.45	0.90
許容付着応力度	τ_{oa}	1.60	
<input type="radio"/> 鉄筋			
SD345			
許容引張応力度	σ_{sa}	196.0	
SS400			
許容引張応力度	σ_{sa}	140.0	
許容せん断応力度	τ_a	80.0	
単位体積重量(kN/m³)			
鉄筋コンクリート	無筋コンクリート	海水	
24.00	22.60	10.10	
A層	B層	C層	
裏込土 濡潤	18.00	18.00	18.00
裏込土 水中	10.00	10.00	10.00
裏込土 饱和	20.00	20.00	20.00
材料の特性値			
<input type="radio"/> コンクリート			
設計基準強度	f_{ck}	24.0	(N/mm ²)
ヤング係数	E_c	25.0	(kN/mm ²)
<input type="radio"/> 主鉄筋			
SD345			
引張降伏強度	f_{yk}	345.0	(N/mm ²)
ヤング係数	E_s	200.0	(kN/mm ²)
<input type="radio"/> 吊鉄筋			
SS400			
引張降伏強度	f_{yk}	235.0	(N/mm ²)
T1dに使用する降伏強度			
<input checked="" type="radio"/> fyvd:せん断降伏強度を使用(基準)			
<input type="radio"/> fyd:引張降伏強度を使用(事例集)			
上載荷重(kN/m²)			
常時	10.000	けん引力	
地震時	5.000	作用力(kN/m)	(kN/m)
引き波時	0.000	作用位置(標高)	(m)
扶壁			
中心間隔C ϕ	0.00	(cm)	
有効幅	0.0	(cm)	

「許容応力度法(N/mm²)」

許容応力度法を選択した場合、許容応力度コンクリート、鉄筋の許容応力度を入力します。使用する鉄筋の名称も入力します。

「材料の特性値」

限界状態設計法を選択した場合、コンクリート、鉄筋の特性値を入力します。

「T1dに使用する降伏強度」

吊鉄筋の照査に使用するT1dにfyvd(せん断降伏強度)を使用するかfyd(引張降伏強度)を使用するか選択します。基準はfyvd、事例集はfydを使っています。

「単位体積重量(kN/m³)」

各種(無筋／鉄筋コンクリート、海水、裏込土γ／γ')の単位体積重量を入力します。裏込土については、最大3層(A層、B層、C層)入力可能ですが、B層、C層を有効にする場合は、設計条件①で裏込土境界線を設定する必要があります。

「上載荷重(kN/m²)」

常時、地震時、引き波時の上載荷重を入力します。(地震時、引き波時の検討がない場合入力不可)

「けん引力」

けん引力の作用力、作用位置を標高で入力します。

扶壁のモーメント／せん断力算定時に考慮されます。

「扶壁」

中心間隔C ϕ (cm)

使用限界状態の検討で使用するC ϕ ：鉄筋の中心間隔(cm)を入力して下さい。

※0.00を入力した場合自動計算します。

有効幅(cm)

扶壁の有効幅bを入力して下さい。

※0.0を入力した場合自動計算します。

「許容ひび割れ幅Wlimの係数」

限界状態設計法を選択した場合、許容ひび割れ幅Wlimの係数を下(外)筋、上(内)筋について入力します。

設計条件(3)

設計条件(1)	設計条件(2)	設計条件(3)	限界
主鉄筋のかぶり(純かぶり)(cm)			
前壁	外 7.0	内 5.0	
底版	上 7.0	下 5.0	
フーチング	上 9.0	下 9.0	
扶壁(純かぶり)	7.0		
扶壁(有効かぶり)	1段 10.0	2段 15.0	3段 16.0
※ 斜め筋が3段あり 10cm, 20cm, 30cmで施工される場合 1段目 10cm 2段目 15cm(1,2段の中央) 3段目 20cm(1,2,3段の中央) となります			
主鉄筋の有効かぶり(純かぶり)(cm)			
<input type="radio"/> 自動計算			
<input checked="" type="radio"/> 入力値			
前壁	外 8.0	内 6.0	
底版	上 6.0	下 8.0	
フーチング	上 9.0	下 9.0	

「主鉄筋のかぶり(純かぶり)(cm)」

鉄筋の純かぶりをセンチ単位で入力します。扶壁については純かぶりとは別に有効かぶりを設定してください。

「主鉄筋の有効かぶり(純かぶり)(cm)」

前壁、底版、フーチングの鉄筋の有効かぶりを設定します。
自動計算(従来)・・・純かぶりと鉄筋径から自動計算します。
入力値・・・・・・入力した値を有効かぶりとします。

限界

設計条件(1) 設計条件(2) 設計条件(3) 限界																																																		
<table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="3">材料係数 γ_m</th> </tr> <tr> <th></th> <th>断面常時</th> <th>断面地震</th> <th>使用性</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>γ_c コンクリート</td> <td>1.30</td> <td>1.30</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>γ_s 鉄筋</td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> </tr> </tbody> </table> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="3">部材係数 γ_b</th> </tr> <tr> <th></th> <th>断面常時</th> <th>断面地震</th> <th>使用性</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>曲げ・軸方向耐力</td> <td>1.15</td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>軸方向圧縮力</td> <td>1.30</td> <td>1.00</td> <td></td> </tr> <tr> <td>せん断耐力</td> <td>1.30</td> <td>1.15</td> <td>1.00</td> </tr> </tbody> </table>				材料係数 γ_m				断面常時	断面地震	使用性	γ_c コンクリート	1.30	1.30	1.00	γ_s 鉄筋	1.00	1.00	1.00	部材係数 γ_b				断面常時	断面地震	使用性	曲げ・軸方向耐力	1.15	1.00	1.00	軸方向圧縮力	1.30	1.00		せん断耐力	1.30	1.15	1.00													
材料係数 γ_m																																																		
	断面常時	断面地震	使用性																																															
γ_c コンクリート	1.30	1.30	1.00																																															
γ_s 鉄筋	1.00	1.00	1.00																																															
部材係数 γ_b																																																		
	断面常時	断面地震	使用性																																															
曲げ・軸方向耐力	1.15	1.00	1.00																																															
軸方向圧縮力	1.30	1.00																																																
せん断耐力	1.30	1.15	1.00																																															
<table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="3">荷重係数 γ_f</th> </tr> <tr> <th></th> <th>断面常時 $W \uparrow$</th> <th>断面地震 $W \downarrow \ast$</th> <th>使用性</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>土圧</td> <td>1.10</td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>残留水圧</td> <td>1.10</td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>自重</td> <td>0.90</td> <td>1.10</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>底版反力</td> <td>1.10</td> <td>0.90</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>上載荷重</td> <td>0.80</td> <td>1.20</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>けん引力</td> <td>1.20</td> <td></td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>動水圧</td> <td></td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>静水圧</td> <td>1.10</td> <td>0.90</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>背面土圧</td> <td>1.00</td> <td>1.10</td> <td>1.00</td> </tr> <tr> <td>前壁摩擦力</td> <td>1.10</td> <td>0.90</td> <td>1.00</td> </tr> </tbody> </table> <p>※ $W \downarrow$ は H30 基準かつ自重と静水圧を分ける場合に有効</p>				荷重係数 γ_f				断面常時 $W \uparrow$	断面地震 $W \downarrow \ast$	使用性	土圧	1.10	1.00	1.00	残留水圧	1.10	1.00	1.00	自重	0.90	1.10	1.00	底版反力	1.10	0.90	1.00	上載荷重	0.80	1.20	1.00	けん引力	1.20		1.00	動水圧		1.00	1.00	静水圧	1.10	0.90	1.00	背面土圧	1.00	1.10	1.00	前壁摩擦力	1.10	0.90	1.00
荷重係数 γ_f																																																		
	断面常時 $W \uparrow$	断面地震 $W \downarrow \ast$	使用性																																															
土圧	1.10	1.00	1.00																																															
残留水圧	1.10	1.00	1.00																																															
自重	0.90	1.10	1.00																																															
底版反力	1.10	0.90	1.00																																															
上載荷重	0.80	1.20	1.00																																															
けん引力	1.20		1.00																																															
動水圧		1.00	1.00																																															
静水圧	1.10	0.90	1.00																																															
背面土圧	1.00	1.10	1.00																																															
前壁摩擦力	1.10	0.90	1.00																																															
<table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="3">断面破壊 - 地震時の γ_b</th> </tr> <tr> <th></th> <th>部材係数(γ_b)</th> <th>※ H11 基準と H19/H30 基準との変更点</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td><input checked="" type="radio"/> 底版/フーチングで有効</td> <td>常時曲げ</td> <td>1.15→1.10</td> </tr> <tr> <td><input type="radio"/> 全部材で有効</td> <td>地震時曲げ</td> <td>1.00→1.10</td> </tr> <tr> <td></td> <td>地震時せん断耐力</td> <td>1.15→1.30</td> </tr> </tbody> </table>				断面破壊 - 地震時の γ_b				部材係数(γ_b)	※ H11 基準と H19/H30 基準との変更点	<input checked="" type="radio"/> 底版/フーチングで有効	常時曲げ	1.15→1.10	<input type="radio"/> 全部材で有効	地震時曲げ	1.00→1.10		地震時せん断耐力	1.15→1.30																																
断面破壊 - 地震時の γ_b																																																		
	部材係数(γ_b)	※ H11 基準と H19/H30 基準との変更点																																																
<input checked="" type="radio"/> 底版/フーチングで有効	常時曲げ	1.15→1.10																																																
<input type="radio"/> 全部材で有効	地震時曲げ	1.00→1.10																																																
	地震時せん断耐力	1.15→1.30																																																
<p>コンクリートの収縮及びクリープ等の影響によるひび割れ幅の増加を考慮する数値 $\varepsilon \Phi$</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>前壁</th> <th>底版・フーチング</th> <th>扶壁</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0.00000</td> <td>0.00000</td> <td>0.00000</td> </tr> </tbody> </table>				前壁	底版・フーチング	扶壁	0.00000	0.00000	0.00000																																									
前壁	底版・フーチング	扶壁																																																
0.00000	0.00000	0.00000																																																
<p>底版設計荷重</p> <p><input checked="" type="radio"/> 浮力を考慮した自重を用いて計算</p> <p><input type="radio"/> 自重、静水圧に分けて計算</p>																																																		
<table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="3">構造物係数 γ_i</th> </tr> <tr> <th></th> <th>断面常時</th> <th>断面地震</th> <th>使用性</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td> <td>1.10</td> <td>1.00</td> <td>1.00</td> </tr> </tbody> </table> <p>※ H11 基準と H30 基準との変更点 断面常時 1.10→1.00</p>				構造物係数 γ_i				断面常時	断面地震	使用性		1.10	1.00	1.00																																				
構造物係数 γ_i																																																		
	断面常時	断面地震	使用性																																															
	1.10	1.00	1.00																																															

「材料係数 γ_m 」

コンクリート及び、鉄筋の各限界状態の材料係数を入力します。

「荷重係数 γ_f 」

荷重項目毎に各限界状態の荷重係数を入力します。終局限界状態については、常時／地震時の荷重係数を入力します。

「部材係数 γ_b 」

断面計算で使用する「曲げ・軸方向耐力」及び、「軸方向耐力」、「せん断耐力」を算出するための各限界状態の部材係数を入力します。

「曲げ・軸方向耐力」／「せん断耐力」の地震時の値は、「底版／フーチングで有効」又は「全部材で有効」より選択が可能です。

「構造物係数 γ_i 」

構造物係数を入力します。

「コンクリートの収縮及びクリープ等の影響によるひび割れ幅の増加を考慮する数値 $\varepsilon \Phi$ 」

前壁、底版・フーチング、扶壁それぞれに $\varepsilon \Phi$ を入力します。

初期値は 0.00010 となります。

「底版設計荷重」

底版の設計荷重の計算方法を選択します。

・浮力を考慮した自重を用いて計算

$$P = 0.9 \cdot D + 1.1 \cdot D_o + 0.8 \cdot W + \dots$$

→ D : 浮力を考慮した自重 + 浮力を考慮した裏込め重量

・自重、静水圧に分けて計算

$$P = 0.9 \cdot D + 1.1 \cdot D_o - 1.1 \cdot F + 0.8 \cdot W + \dots$$

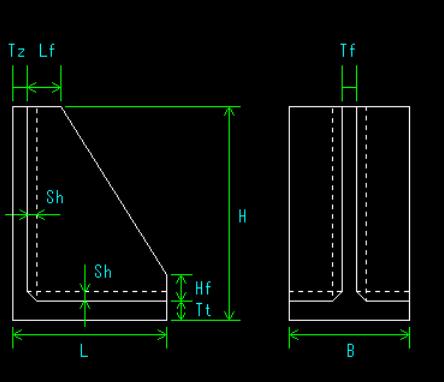
→ D : 浮力を考慮しない自重 + 浮力を考慮しない裏込め重量

4-2. 形状

形状（形状の種類、寸法など）を指定します。指定した形状の種類により、寸法の入力項目や参照図が変わります。
単一のタグで構成されます。

形状寸法

形状寸法



扶壁数

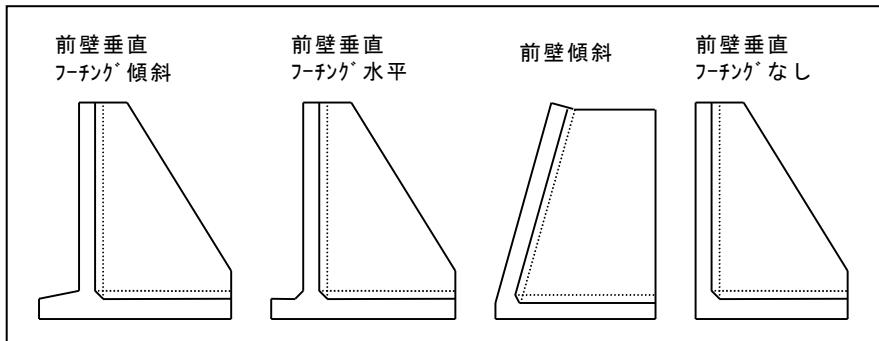
1枚 2枚

寸法(m)

全 高 さ	H	フーチング長	La	0.000
全 幅	B	フーチング厚	Ha	0.000
底 版 厚	Tt	フーチングパンチ	Sa	0.000
扶 壁 厚	Tf	扶壁間長	Bb	
奥 行 長	L	張出長	Ba	
前 壁 厚	Tz	前壁水平距離	Lz	
ハンチ 厚	Sh	前壁鉛直部高	Ha	
扶壁頂長さ	Lf	扶壁背面高さ	Hf	

「形状の種類」

擁壁の形状を前壁が垂直のタイプ、傾斜したタイプから選択します。選択した種類により寸法の入力項目や参照図が変わります。



「扶壁数」

扶壁数「1枚／2枚」を設定します。前壁傾斜タイプでは設定できません。

「寸法(m)」

各部の寸法を入力します。

前壁垂直タイプの「扶壁頂長さ」／「扶壁背面高さ」は最低でもハンチ幅の値を設定します。

前壁傾斜タイプの「前壁鉛直部高 h a」の最大値は、底版幅＋ハンチ幅となります。
扶壁2枚タイプでは、「扶壁間長」／「張出長」を設定します。

4-3. 荷重

土圧（常時、地震時、引き波時）、残留水圧、引き波波圧、地盤反力（常時、地震時、引き波時）、負の揚圧力、地震時動水圧、前壁摩擦力他を指定します。検討パターンにより入力項目が変わります。



土圧

「土圧」

前壁、扶壁の設計で考慮する土圧を設定します。

荷重数（作用レベル数、2レベル～5レベル設定）を選択し、常時、地震時、引き波時それぞれの土圧作用変化点の標高と土圧強度を入力します。検討パターンにより必要な入力項目のみ表示されます。「隔壁全体(フーチング除く)」…フーチング部分に揚圧力は作用しません。

※No②'、③'、④'の標高(m)の入力は無効となります。

残留水圧

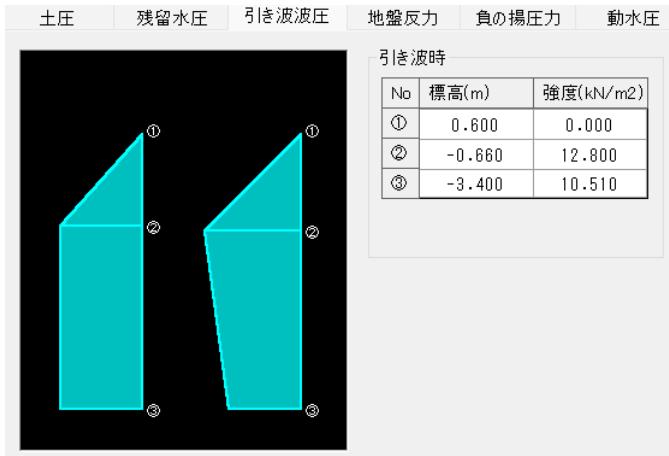


「残留水圧」

前壁、扶壁の設計で考慮する残留水圧を設定します。

残留水圧強度と標高を入力します。引き波時の検討で残留水圧を考慮する場合は、引き波時の残留水圧も入力します。

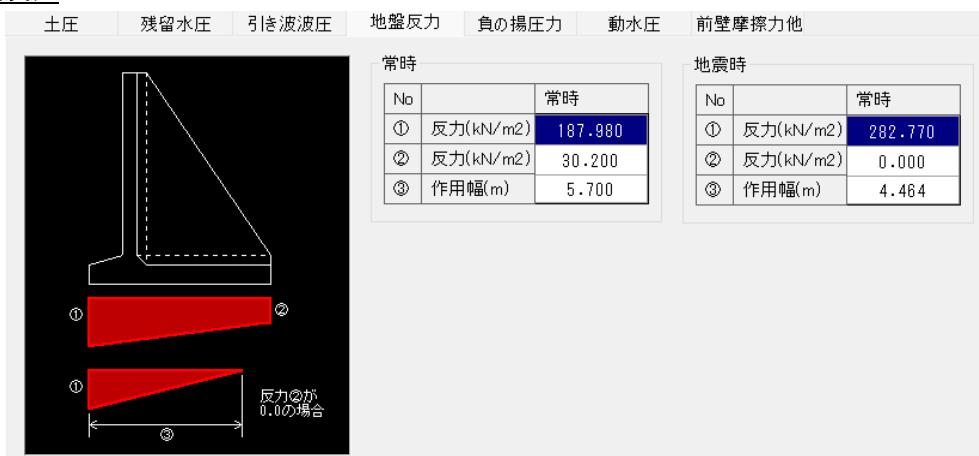
引き波波圧



「引き波波圧」

前壁、扶壁の設計で考慮する残留水圧を設定します。波圧作用変化点の標高と波圧強度を入力します。

地盤反力

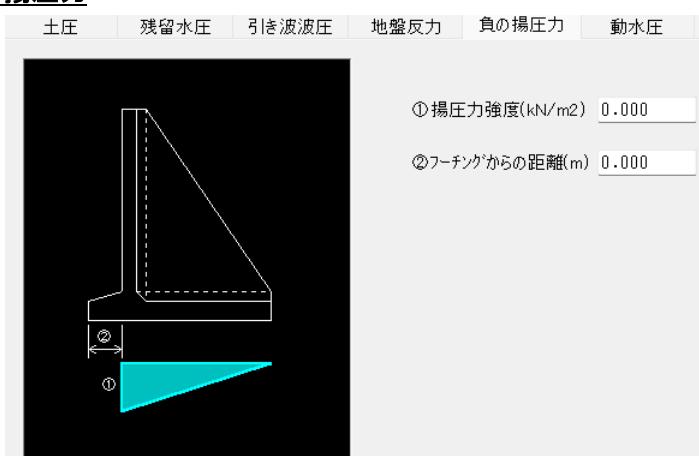


「地盤反力」

常時、地震時、引き波時の地盤反力を検討パターンにあわせて入力します。

反力が台形分布の場合は反力①／②を、三角形分布の場合は反力①／作用幅③を入力します。

負の揚圧力



「負の揚圧力」

引き波時の検討で負の揚圧力を考慮する場合に揚圧力強度、フーチングからの距離を入力します。

フーチングにも揚圧力が作用する場合は0.0を入力します。

動水圧

土圧	残留水圧	引き波波圧	地盤反力	負の揚圧力	動水圧	前壁摩擦力他
動水圧検討潮位(m) <input type="text" value="0.220"/>						
水深H(m) H>0 <input type="text" value="3.620"/>						
設計震度 <input type="text" value="0.150"/>						

「動水圧」

前壁／扶壁の設計で考慮する動水圧の「動水圧検討潮位」／「水深H」／「設計震度」を入力します。

部材の各検討面での動水圧強度／動水圧合力は上記設定値より計算します。

前壁摩擦力他

土圧	残留水圧	引き波波圧	地盤反力	負の揚圧力	動水圧	前壁摩擦力他
				常時 地震時		
①底版に作用する前壁摩擦力(kN/m ²)				<input type="text" value="0.000"/>	<input type="text" value="0.000"/>	
②底版に作用する背面土圧(kN/m ²)				<input type="text" value="0.000"/>	<input type="text" value="0.000"/>	

「底版に作用する前壁摩擦力」

底版の設計で考慮する前壁摩擦力を入力します。

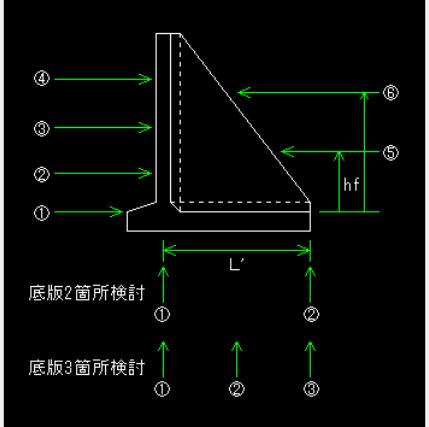
「底版に作用する背面土圧」

底版の設計で考慮する背面土圧を入力します。

4-4. 検討位置

検討位置(前壁、底版、扶壁)を指定します。

検討位置



扶壁の断面と有効厚

底版と平行(港湾基準)
 扶壁背面に直角(漁港基準)

前壁検討位置
底版上面からの高さ h (m)

①	0.000
②	3.100
③	
④	

底版検討箇所数
 2箇所検討
 3箇所検討

底版検討開始位置(①の位置)
 前壁中央
 前壁前面

扶壁検討位置
底版上面からの高さ h_f (m)

⑤	1.100
⑥	2.600

※ $h_f = 0.0$ は無条件に検討

フーチングせん断力の照査位置
 付根位置
 付根位置より「フーチング高/2」離れた位置

フーチング有効高さ(傾き1:3超の場合)
 フーチング厚+フーチング先端からの距離/3
 フーチング厚+フーチングハーフ
※フーチング台形のみ

扶壁かぶり、二段配筋間隔の換算
 傾斜角で換算しない
 傾斜角で換算する

扶壁検討時外力
 底版上面までを考慮する
 底版下面までを考慮する

扶壁有効幅(扶壁2枚時)
 片側にスラブがある場合
 両側にスラブがある場合

「扶壁の断面と有効厚」

扶壁の断面と有効厚の計算方法が切り替わります。

底版と平行(港湾基準)・・・扶壁鉄筋の断面積を傾斜角で変換して計算、
断面は底版と平行となります。

H30年基準を採用にチェックを入れた場合、H30年基準を、入れない場合は、H11年基準に準拠した検討を行います。

扶壁背面に直角・・・扶壁背面と垂直になる断面で計算、
鉄筋断面積は傾斜角で変換しません。

「前壁検討位置」

底版上面から各検討面までの距離を入力します。最大4箇所まで指定できます。

「底版検討箇所数」

底版の検討箇所数(2箇所or3箇所)を指定します。

「底版検討開始位置」

底版の検討開始位置(前壁中央or前壁前面)を指定します。

「扶壁検討位置」

底版上面から検討面までの距離を入力します。底版上面レベルでの検討は無条件に行います(最大3箇所検討可能)。

「フーチングせん断力照査位置」

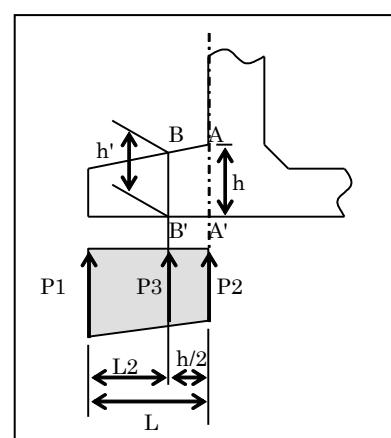
フーチングのせん断力照査位置を

「付根位置」A-A'断面

「付根位置より「フーチング付根高/2」

離れた位置」B-B'断面より選択してください。

モーメントの照査位置はA-A'断面となります。



「フーチング 有効高さ (傾き1:3超の場合)」

フーチングの傾きが1:3超の場合の有効高さを、以下から選択します。

A. 有効高さ = フーチング厚 + フーチング先端からの距離/3

B. 有効高さ = フーチング厚 + フーチングハンチ

フーチングの傾きが1:3超の場合、傾き1:3までしか有効高さを考慮したくない場合はA、そうでない場合はBを選択してください。

例. フーチング厚 (Ha)=0. 4m

フーチングハンチ (Sa)=0. 2m

フーチング長 (La)=0. 5m

の場合、

Aでは有効高さ=0. 4+0. 5/3=0. 566m

Bでは有効高さ=0. 4+0. 2 =0. 6m

となります。

尚、せん断詳細位置が「フーチング付根高/2」の場合は

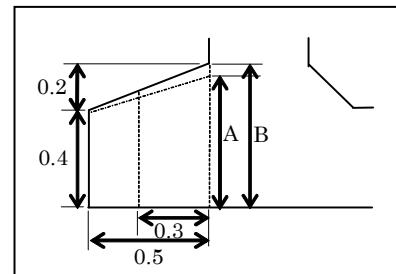
せん断の有効高さが

Aでは有効高さ=0. 4+(0. 5-0. 3)/3=0. 466m

Bでは有効高さ=0. 4+0. 2*(2/5)=0. 48m

となります。

※フーチングが台形形状のみの項目です。



「扶壁かぶり、二段配筋間隔の換算」

扶壁かぶりを

「傾斜角で換算しない」

「傾斜角で換算する」

より選択してください。

※「扶壁の断面と有効厚」オプションが「底版と平行(港湾基準)」時のみ有効な項目です。

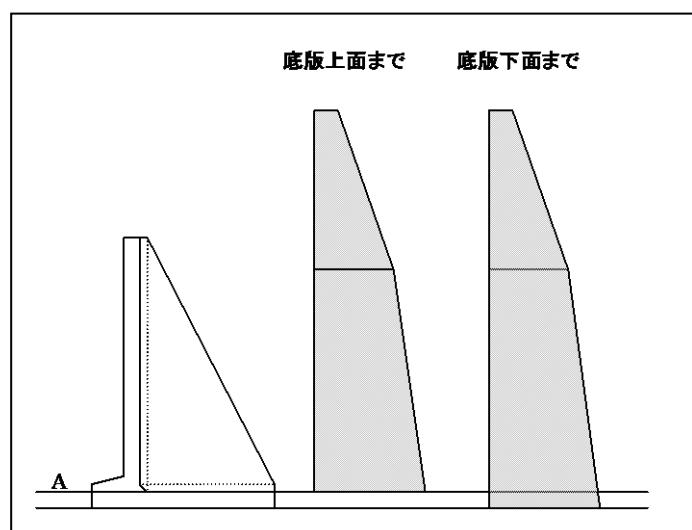
「扶壁検討時外力」

扶壁底版上面での検討時に土圧／残留水圧等の外力を

「底版上面までを考慮する」

「底版下面までを考慮する」

より選択してください。



「扶壁有効幅（扶壁2枚時）」

扶壁数が2枚の場合、扶壁の断面計算で使用する有効幅 be の計算方法を選択します。

「片側にスラブがある場合」

$$be = b1 + bs + L' / 8 \quad L' : \text{連續ばかりの反曲点間距離}$$

「両側にスラブがある場合」

$$be = bw + 2 \cdot (bs + L' / 8) \quad L' : \text{片持ちばかりとし、純スパンの2倍}$$

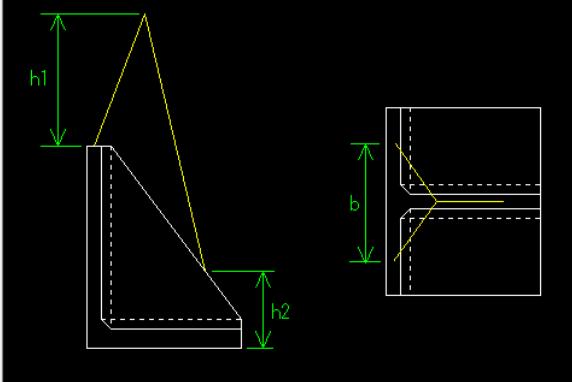
詳細は[計算内容について](#)の扶壁有効幅（扶壁2枚時）の箇所を参照してください。

4-5. 吊筋

吊筋条件（吊筋数、吊筋の状態など）を指定します。

吊筋

吊筋



吊筋本数
 3本 4本 6本

吊筋の状態
 扶壁に吊筋配置 扶壁に孔を配置

不均等係数 k	1.20
コンクリート強度(週間強度) t	2
鉄筋径計算 γb	1.10
埋込長計算 α	1.10
構造物係数 γi	1.00
Pdに使用する荷重係数 γf	1.00
埋込長計算のfbodの γc	
○ 終局常時 <input checked="" type="radio"/> 使用時	

寸法(m)
h1 0.000 h2 0.000 b 0.000
※h1=0なら吊筋の検討を省略します b 0.000

吊鉄筋
 前壁側のみ計算 前壁/扶壁側それぞれ計算

「吊鉄筋数」

吊筋数を指定します。擁壁の形状が「前壁垂直」の場合に指定可能となります。6点吊りは、扶壁2枚タイプでしか設定できません。

指定した本数により入力項目や参照図が変わります。

「吊鉄筋の状態」

「扶壁に吊筋配置」、「扶壁に孔を配置」から選択します。選択した項目により入力項目や参照図が変わります。

「不均等係数 k 」「コンクリート強度(t 週間強度) t 」

不均等係数、コンクリートの t 週間強度の t を入力します。

「鉄筋径計算 γb 」「埋め込み長計算 α 」「構造物係数 γi 」「Pdに使用する荷重係数」限界状態設計法での吊筋径計算時の「部材係数 γb 」、埋め込み長計算時の「短期荷重であることを考慮する係数 α 」、「構造物係数 γi 」、「Pdに使用する荷重係数」(通常1.0)を入力します。

「埋込長計算のfbodの γc 」

限界状態設計法での吊筋埋込長計算のfbodの γc を終局時(通常1.3)／使用時(通常1.0)から選択します。

「吊鉄筋」

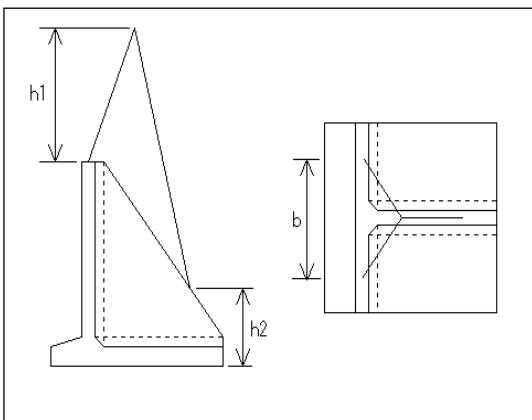
吊筋径／埋込長の計算を「前壁側のみ計算」、「前壁／扶壁それぞれ計算」から選択します。

「前壁側のみ計算」の場合、前壁側の鉄筋に作用する荷重のみを用いて径／埋込長を計算します。

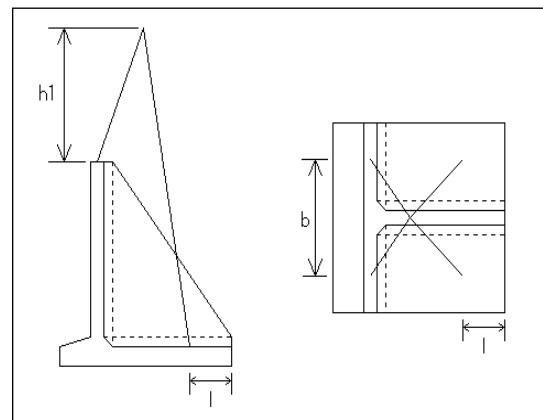
「 $h1$ 、 $h2$ 、 b 、 l 」

吊筋の配置位置を、参照図をもとに入力します。擁壁のタイプや吊筋の本数により、入力項目や参照図が変わります。

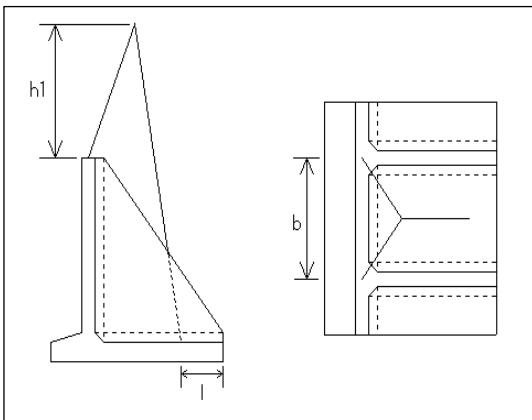
3点吊り（扶壁1枚）



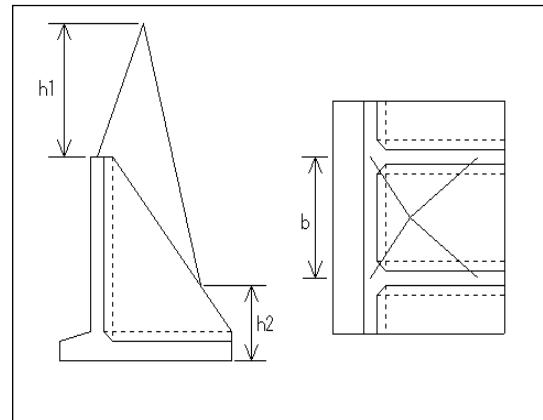
4点吊り（扶壁1枚）



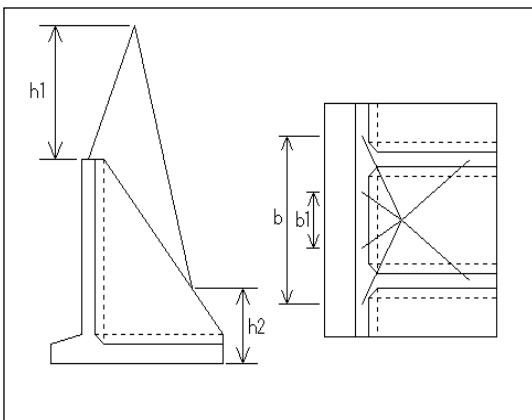
3点吊り（扶壁2枚）



4点吊り（扶壁2枚）



6点吊り（扶壁2枚のみ）



4-6. 鉄筋設定

前壁、底版、フーチング、扶壁、抜け出しについて鉄筋径、鉄筋ピッチあるいは鉄筋本数の設定を行います。設定した計算結果は、都度表示されます。

鉄筋径、鉄筋ピッチを指定する場合(前壁、底版、フーチング、抜け出し)

前壁(陸側)	前壁(海側)	底版(上側)	底版(下側)	フーチング	扶壁	抜け出し
鉄筋種別①	D13	D13	なし	なし	なし	なし
鉄筋種別②	なし	なし	なし	なし	なし	なし
鉄筋ピッチ (mm)	300	300	0	0		
曲げモーメント M (kN·m)	1.472	1.101				
せん断力 S (kN)	2.944	2.202				
単位幅 b (cm)	100.0	100.0				
版厚 h (cm)	30.0	30.0				
鉄筋かぶり d' (cm)	6.0	6.0				
有効高さ d (cm)	24.0	24.0				
鉄筋量 As (cm ²)	4.22	4.22				
鉄筋周長 U (cm)	13.33	13.33				
鉄筋比 p	0.00176	0.00176				
中立軸比 k	0.20489	0.20489				
j	0.93170	0.93170				許容応力
鉄筋引張応力度 σ _s (N/mm ²)	15.6	11.7				196.0
コンクリート圧縮応力度 σ _c (N/mm ²)	0.3	0.2				9.0
コンクリートせん断応力度 τ _c (N/mm ²)	0.01	0.01				0.90
コンクリート付着応力度 τ ₀ (N/mm ²)	0.10	0.07				1.60

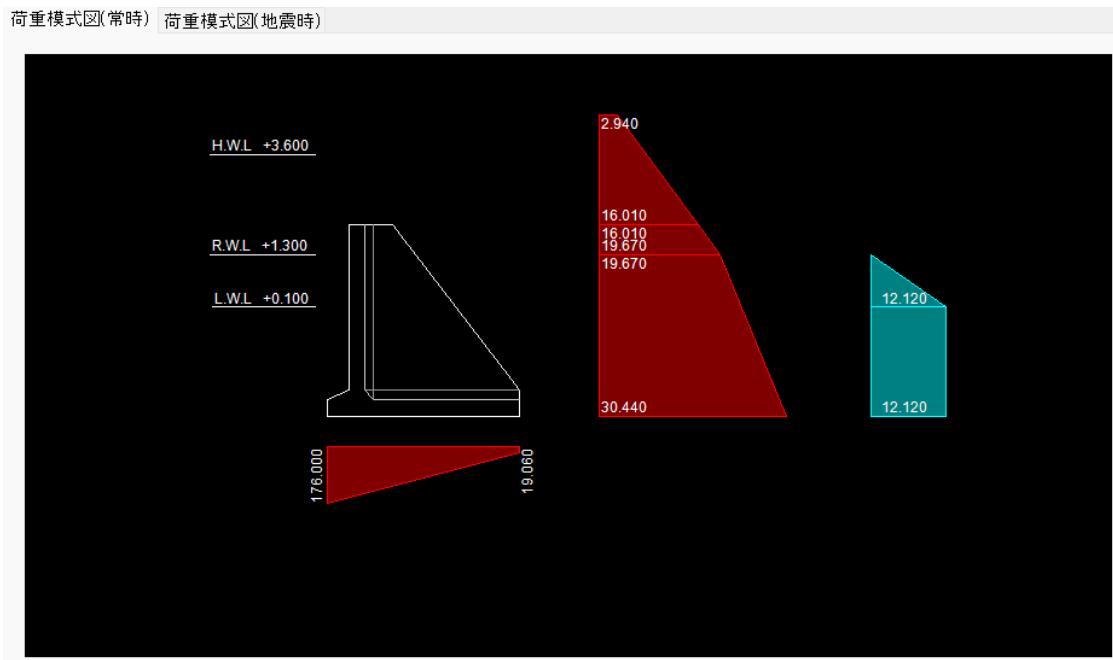
鉄筋径、鉄筋本数を指定する場合(扶壁)

前壁(陸側)	前壁(海側)	底版(上側)	底版(下側)	フーチング	扶壁	抜け出し
鉄筋1段目 種別	D25	D25	なし	なし		
鉄筋1段目 本数(本)	3	3	0			
鉄筋2段目 種別	D22	なし	なし	なし		
鉄筋2段目 本数(本)	2	0	0			
鉄筋3段目 種別	なし	なし	なし	なし		
鉄筋3段目 本数(本)	0	0	0			
《安全性(断面破壊)》			常 時		地震時※配筋は常時と同様	
曲げモーメント Md (kN·m)	1097.019	369.837		1124.723	368.159	
有効高 d (cm)	378.0	244.6		378.0	244.6	
鉄筋量 As (cm ²)	18.240	12.080		18.240	12.080	
断面耐力 Mud (kN·m)	1765.969	756.787		1765.969	756.787	
判定 γ _i ·Md/Mud ≤ 1.0	0.683	0.537		0.637	0.486	

《使用性》	常 時		
曲げモーメント Md (kN·m)	997.280	336.033	
鉄筋の増加応力 σ _{se} (N/mm ²)	148.707	115.856	
許容ひび割れ幅 w _{lim} (cm)	0.028000	0.028000	
判定(w ≤ w _{lim}) w (cm)	0.025441	0.021767	
判定(σ _c) γ _i ·σ _c ≤ 0.4f' _{ck}	OK	OK	

5. 模式図

各種入力条件をもとに、常時／地震時／引き波時の各検討時の模式図を表示します。

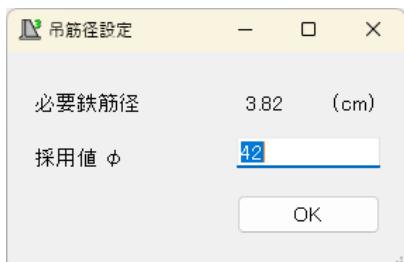


6. 計算/帳票作成

細部設計計算を行い、帳票を作成します。

作成した帳票は【帳票印刷】にて印刷・確認を行います。

吊筋の検討をする場合は、吊筋径設定を行います。



採用値 ϕ を変更することができます。

7. 帳票印刷

弊社帳票印刷プログラム「AEC帳票印刷・編集ツール」（通称：ViewAEC2007）」をプログラム内部から起動し、各種計算により作成された計算結果の印刷・確認を行います。印刷イメージを画面に表示し、印刷前に計算結果やレイアウトの確認などが行えます。ViewAEC2007は、帳票の編集を行うことが可能となっておりますが、初回起動時は編集不可モードとして起動しますので、編集を行う際は[編集]-[編集モード]を選択し、編集可能モードに切り替えてください。詳しくは、ViewAEC2007の操作説明書を参照してください。

7-1. 基本画面の説明

AEC帳票印刷・編集ツールは以下のように構成されています。



(1) 階層構造表示部

エクスプローラのように、帳票の章が表示されています。マウスで選択することで自由にジャンプできます。

(2) 帳票イメージ表示部

帳票の印刷イメージが常に表示されています。帳票の編集もここで行います。

(3) メニュー部

各種の設定・操作を行います。

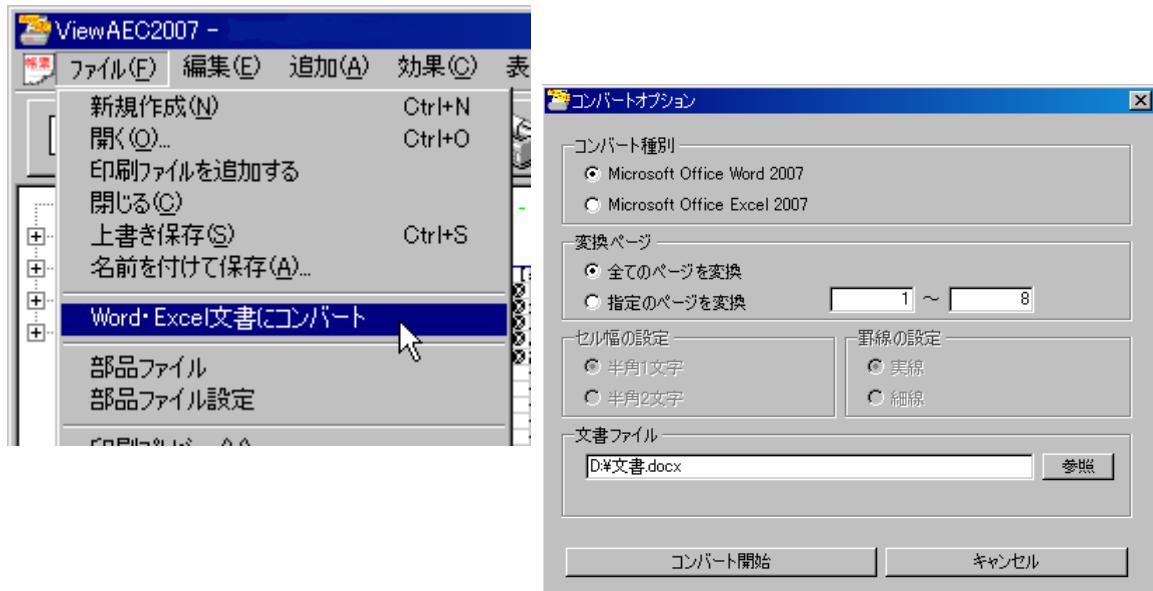
(4) スピードボタン部

よく使う設定・操作の一部が割り当てられたボタンです。

7-2. Word/Excel文書にコンバート

現在開いている帳票をMicrosoft Office Word 2007文書 (*.docx) 形式、Excelシート (*.xlsx) 形式に変換するコンバーターを起動します。本機能はMicrosoft OfficeをインストールしていないPCでも動作致します。

注意：変換する帳票は未編集の帳票データをご使用ください。編集済み（ブロック結合や文字列追加等）の帳票データの場合、レイアウトが乱れる場合があります。



[コンバート種別]

変換する文書形式を選択します。

[変換ページ]

変換するページを指定する場合は開始ページと終了ページを指定します。

[セル幅の設定]

Excel形式に変換する場合の基準セル幅を指定します。

[文書ファイル]

変換後に保存する文書ファイル名を指定します。Excel変換の場合は1シートの最大ページ数を指定します。初期値は50ページに設定されています。

コンバート開始ボタンで指定したOffice文書形式に変換します。処理の経過を示すダイアログの他に『コピーしています...』などのダイアログを表示する事があります。

※ 変換した文書ファイルはOffice2007形式です(拡張子docx/xlsx)、Office2007以前のOfficeに対応するにはマイクロソフトが提供する『Word/Excel/PowerPoint 2007 ファイル形式用 Microsoft Office 互換機能パック』が必要になります。

※ Word変換は9, 10, 10.5, 11, 12ポイントの文字サイズに対応しています。ただし、見出し文字サイズと通常文字サイズを同じ値にして下さい。非対応の文字サイズで変換した場合はレイアウトが乱れます。その場合、Word側で文字列全選択をし、文字サイズと段落サイズを変更する事でレイアウトを整えることができます。

※ Excel変換は9, 10, 11, 12ポイントの文字サイズに対応しています。

8. エラーメッセージ

計算時に入力データが不正な場合は、以下のようなエラーメッセージを出力します。
該当箇所を確認してください。

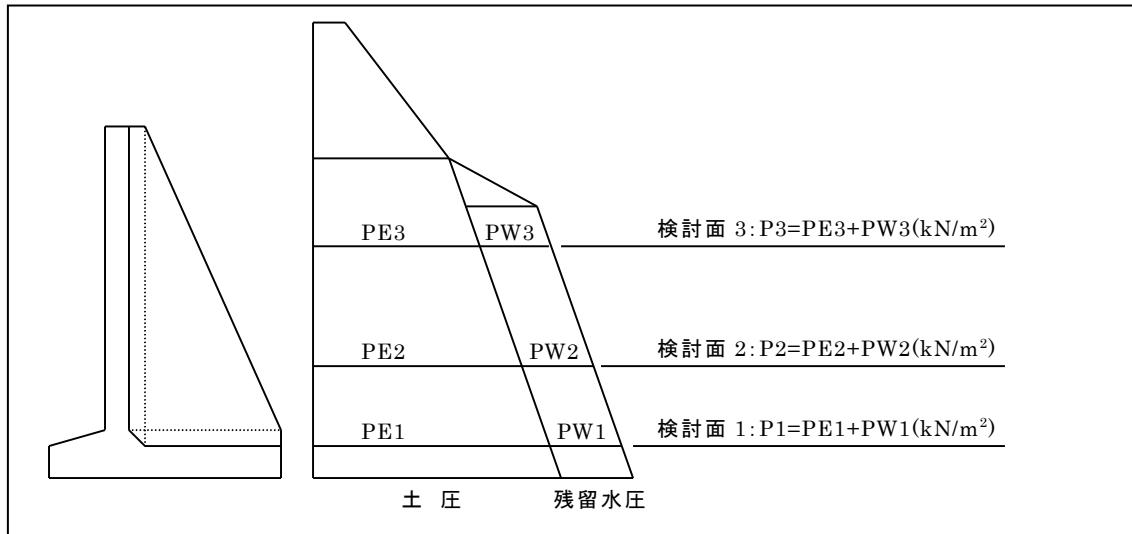


9. 計算内容について

9-1. 許容応力度法

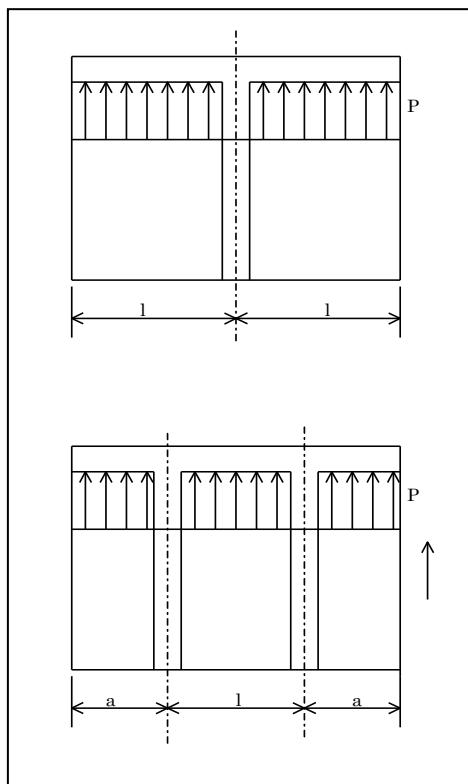
「前 壁」

前壁は扶壁によって支持されている片持版として設計します。設計外力は土圧／残留水圧／引き波波圧（引き波時）を考慮します。



各断面での設計外力の比較（常時／地震時、常時／引き波時）を行い、大きい値で断面検討します。

曲げモーメント及びせん断力



扶壁1枚時

$$\text{曲げモーメント} \quad M = \frac{1}{2} P \ell^2$$

$$\text{せん断力} \quad S = P \ell$$

扶壁2枚時

$$\text{曲げモーメント}$$

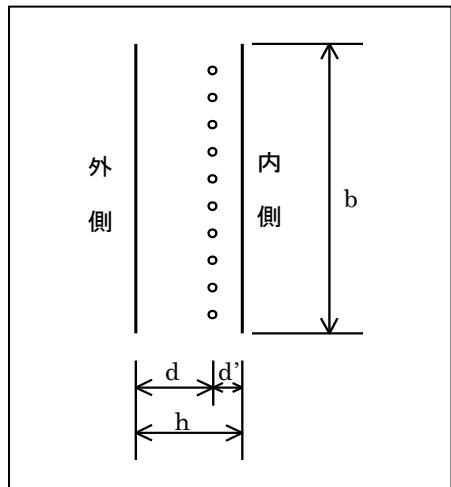
$$M_{\max} = \frac{1}{8} P (\ell^2 - 4a^2)$$

$$M_{\min} = \frac{1}{2} P a^2$$

$$\text{せん断力}$$

$$S = \frac{1}{2} P \ell^2$$

応力度計算



$$p = \frac{As}{b \cdot d}$$

$$k = \sqrt{2 \cdot n \cdot p + (n \cdot p)^2} - n \cdot p$$

$$j = 1 - \frac{k}{3}$$

$$\sigma_s = \frac{M}{As \cdot j \cdot d}$$

$$\sigma_c = \frac{2 \cdot M}{k \cdot j \cdot b \cdot d^2}$$

$$\tau = \frac{S}{b \cdot j \cdot d}$$

$$\tau_0 = \frac{S}{u \cdot j \cdot d}$$

M : 曲げモーメント (N·mm)

S : せん断力 (N)

As : 鉄筋断面積 (cm²)

b : 単位幅 100 (cm)

d : 有効高さ (cm)

n : 弹性係数比 15

u : 鉄筋周長 (cm)

σs : 鉄筋引張応力度 (N/mm²)

σc : コンクリート圧縮応力度 (N/mm²)

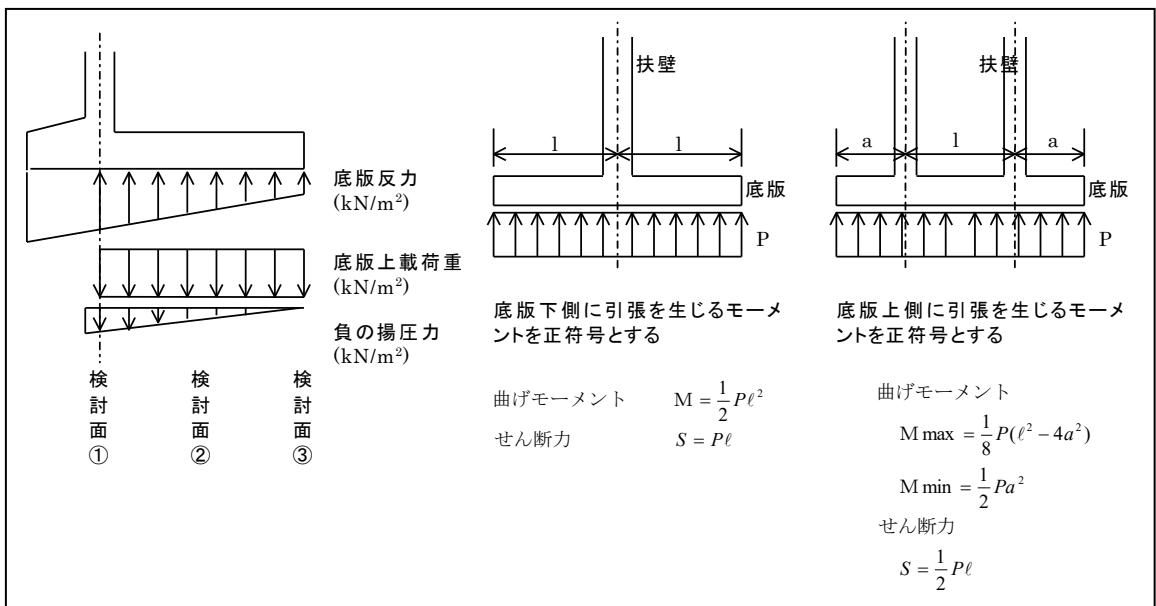
τ : コンクリートせん断応力度 (N/mm²)

τ0 : コンクリート付着応力度 (N/mm²)

参照：「鉄筋コンクリートの設計（改訂2版）」P34～

「底版」

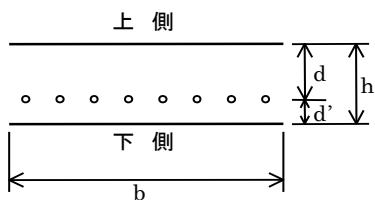
底版は扶壁によって支持されている片持版として設計します。設計外力は地盤反力／底版自重／上載土荷重／負の揚圧力（引き波時：考慮しないことも可能）を考慮します。



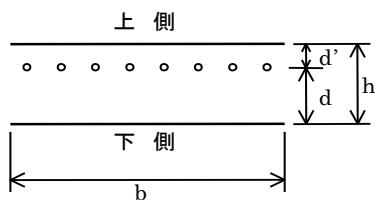
モーメントの符号は扶壁の枚数によって以下の様になります。

扶壁1枚時

曲げモーメント $M > 0$ の場合

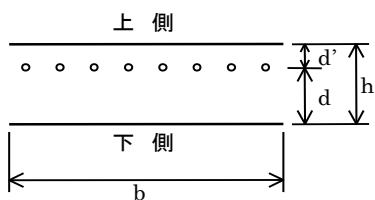


曲げモーメント $M < 0$ の場合

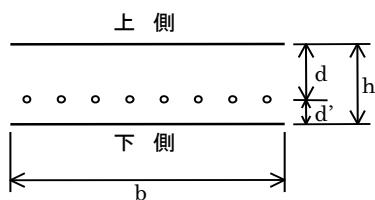


扶壁2枚時

曲げモーメント $M > 0$ の場合



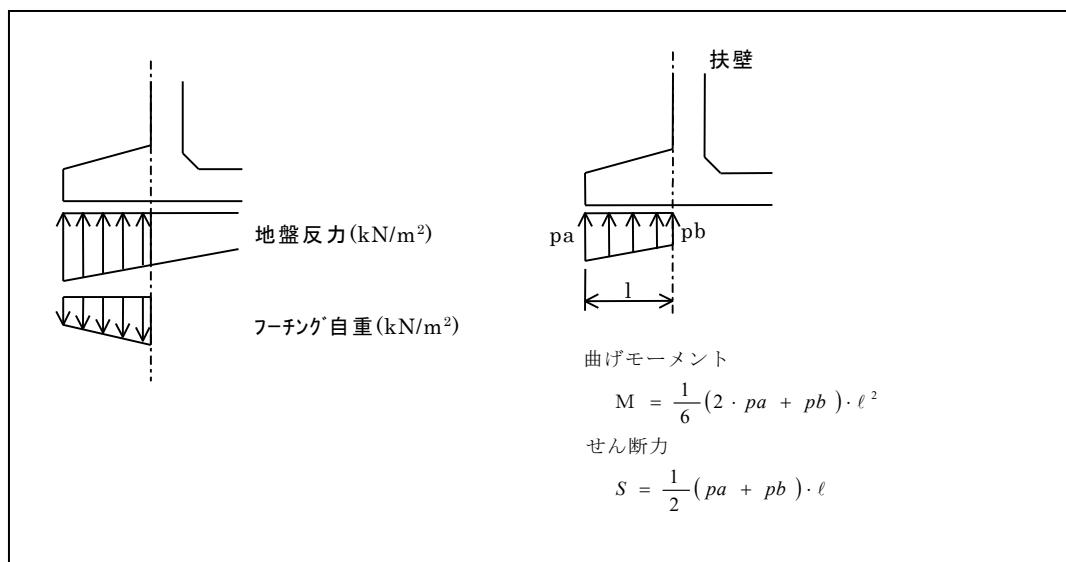
曲げモーメント $M < 0$ の場合



応力度の計算は前壁の設計と同様です。

「フーチング」

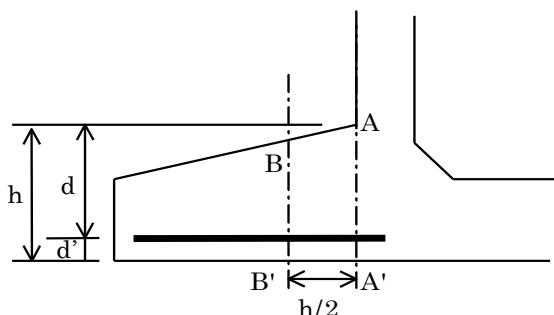
フーチングは前壁によって支持されている片持版として設計します。設計外力は地盤反力／フーチング自重／負の揚圧力（引き波時：考慮しないことも可能）を考慮します。



断面照査位置

モーメントの照査位置はA-A'断面となります。

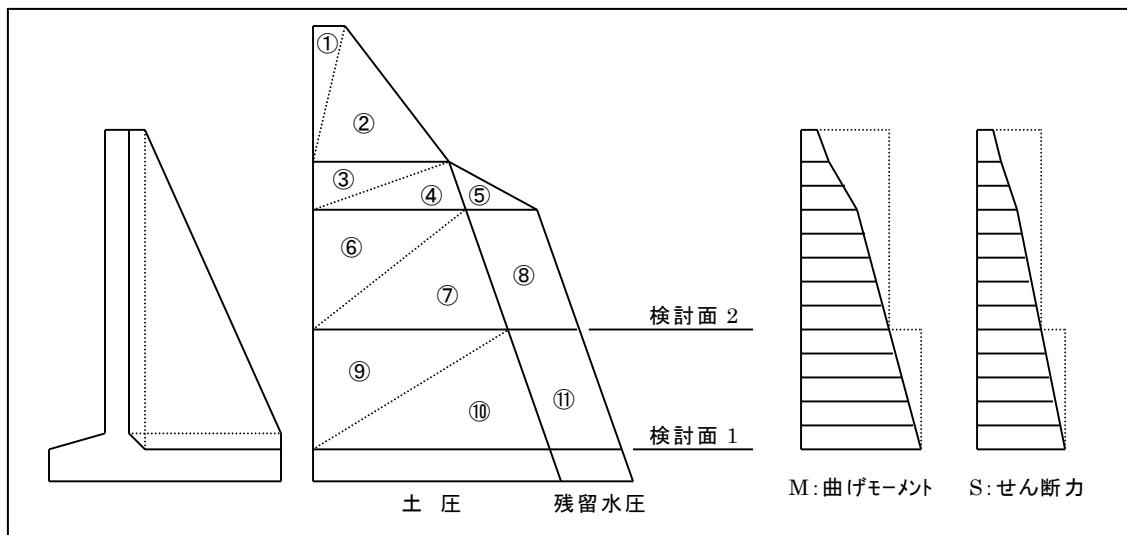
せん断力の照査位置は「A-A'断面」、「B-B'断面」のどちらかを選択できます。



応力度の計算は前壁の設計と同様です。

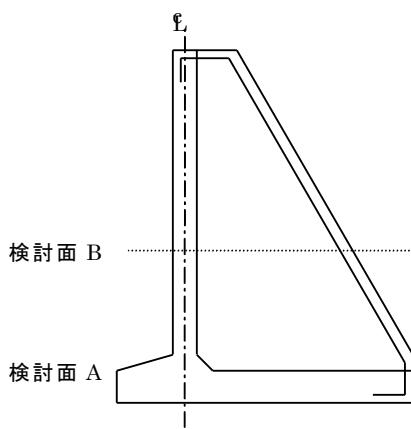
「扶 壁」

扶壁は前壁及び底版からの反力に対して、前壁と一体となったT型ばかりとして設計します。設計外力は、土圧／残留水圧／引き波波圧（引き波時）、けん引力を考慮します。



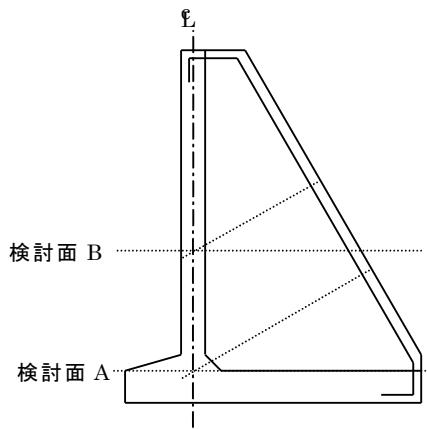
港湾基準／漁港基準で検討断面の取り方が違います。

港湾基準



検討断面は、底版に対し平行とし、鉄筋断面積を扶壁背面の傾斜角で変換して計算

漁港基準



検討断面は扶壁背面に対し垂直とし、鉄筋断面積は傾斜角で変換せずに計算

$$d = h \cdot \cos \alpha + t' / 2 - d'$$

d : 有効高さ

h : 検討面での水平距離

α : 扶壁傾斜角

t' : 前壁厚（扶壁傾斜角で換算）

d' : かぶり

扶壁有効幅（扶壁2枚時）

扶壁数が2枚の場合、扶壁の断面計算で使用する有効幅 be を選択できます。

「片側にスラブがある場合」

$$\text{左辺} = b1 + bs + L'/8$$

L' : 片持ちばかりとし、純スパンの2倍

$$\text{右辺} = L''/2+b1$$

L'' : スラブの純スパン

$Be = \min(\text{右辺}, \text{左辺})$ とします。

「両側にスラブがある場合」

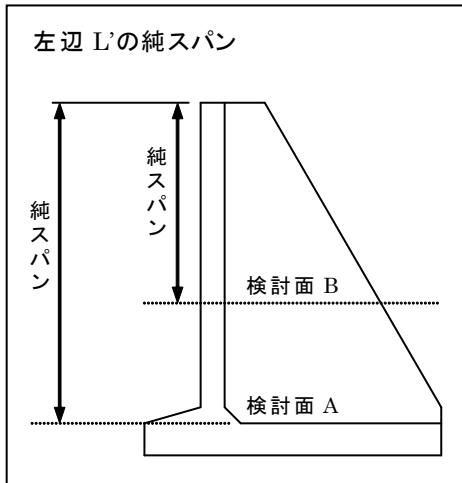
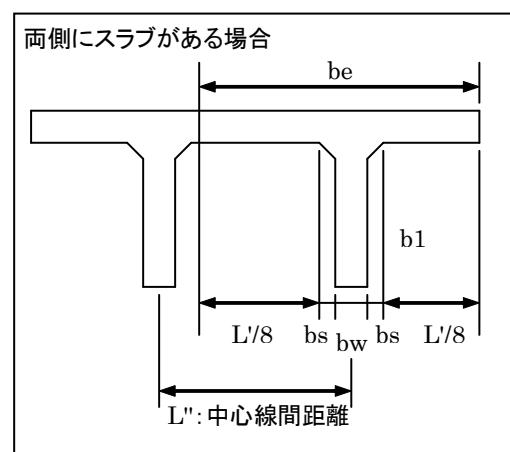
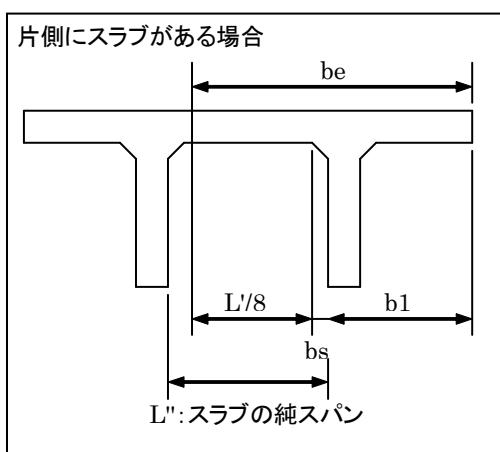
$$\text{左辺} = bw + 2 \cdot (bs + L'/8)$$

L' : 片持ちばかりとし、純スパンの2倍

$$\text{右辺} = L''$$

L'' : 扶壁間長

$Be = \min(\text{右辺}, \text{左辺})$ とします。

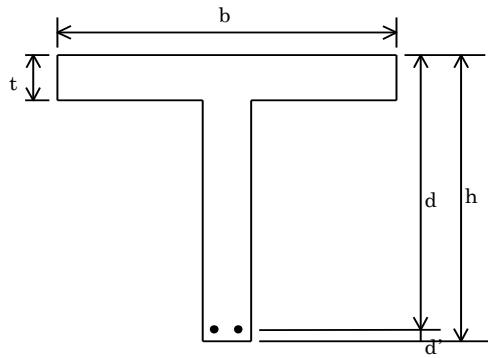


参照：「土木構造物設計計算例シリーズ⑥道路土構造物の設計計算例」 P249～251

参照：「[平成8年 制定]コンクリート標準示方書 設計編 (P160)

参照：「[2022年 制定]コンクリート標準示方書 設計編」」 P118

応力度計算



T型断面と仮定しての必要鉄筋量

$$As'' = \frac{M}{\sigma s a \left(d - \frac{t}{2} \right)}$$

鉛直方向の鉄筋有効断面積（港湾基準の場合）

$$As = As' \cdot \frac{X}{\sqrt{X^2 + Y^2}}$$

As' : 鉄筋断面積

X : 扶壁の高さ

Y : 扶壁の長さ

T型断面の中立軸位置

$$X = \frac{b \cdot t^2 + 2 \cdot n \cdot As \cdot d}{2(b \cdot t + n \cdot As)}$$

T型断面の応力度

$$p = \frac{As}{b \cdot d}$$

$$k = \frac{n \cdot p + (1/2)(t/d)^2}{n \cdot p + (t/d)}$$

$$j = 1 - \frac{1}{3} \left(\frac{t}{d} \right) \frac{3k - 2(t/d)}{2k - (t/d)}$$

$$\sigma s = \frac{M}{As \cdot j \cdot d}$$

$$\sigma c = \frac{k}{n(1-k)} \sigma s$$

$$\tau = \frac{S}{bw \cdot j \cdot d}$$

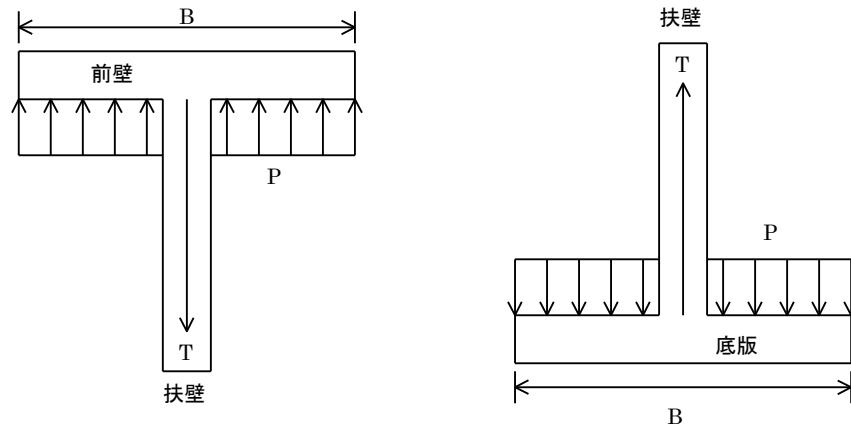
$$\tau_0 = \frac{S}{u \cdot j \cdot d}$$

M	: 曲げモーメント	(N·mm)
S	: せん断力	(N)
As	: 鉄筋断面積	(cm ²)
t	: 前壁厚(フランジ厚)	(cm ²)
b	: 単位幅	100 (cm)
d	: 有効高さ	(cm)
n	: 弹性係数比	15
U	: 鉄筋周長	(cm)
bw	: 腹部の幅	(cm)
σ_s	: 鉄筋引張応力度	(N/mm ²)
σ_c	: コンクリート圧縮応力度	(N/mm ²)
τ	: コンクリートせん断応力度	(N/mm ²)
τ_0	: コンクリート付着応力度	(N/mm ²)

※ 中立軸位置<=t:矩形断面、中立軸位置>t:T型断面として検討する。

参照：「鉄筋コンクリートの設計（改訂2版）」 P37

抜け出しの検討



前壁と扶壁

$$T = P \cdot B$$

$$As > \frac{T}{\sigma sa}$$

T : 抜け出し力	(kN/m)
P : 作用力	(kN/m ²)
B : 前壁幅	(m)
As : 鉄筋断面積	(cm ²)
σsa : 鉄筋の許容引張応力	(N/mm ²)

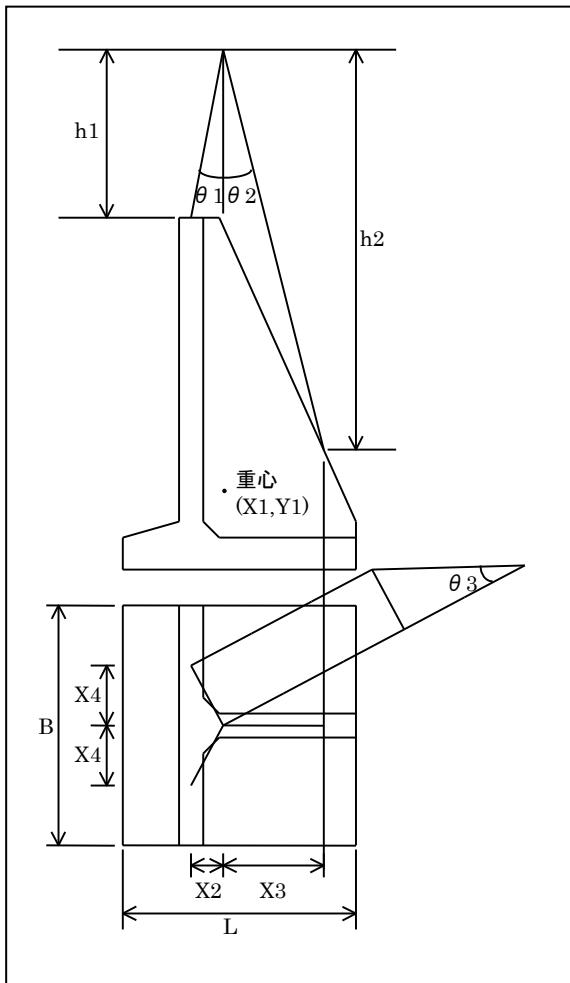
底版と扶壁

$$T = P \cdot B$$

$$As > \frac{T}{\sigma sa}$$

T : 抜け出し力	(kN/m)
P : 作用力	(kN/m ²)
B : 底版幅	(m)
As : 鉄筋断面積	(cm ²)
σsa : 鉄筋の許容引張応力	(N/mm ²)

「吊 筋」



吊筋の分散角

$$\theta_1 = \tan^{-1} \frac{X_2}{h_1}$$

$$\theta 2 = \tan^{-1} \frac{X3}{h2}$$

$$\theta_3 = \tan^{-1} \frac{\sqrt{X2^2 + X4^2}}{h1}$$

吊筋1本当たりに作用する荷重
3点吊として不均等係数1.5、
膨らみによる増加量を5%、
底面付着力を30%とする

ブロック重量 W

膨らみによる増加重量

$$W_1 = W \cdot 0.05$$

底面付着力 $W2=L \cdot B \cdot 3.0$

$$W' = W + W_1 + W_2$$

$$N = \frac{W'}{3} \cdot 1.5 \cdot \frac{1}{\cos \theta 3} \quad (\text{kg/本})$$

必要鉄筋径 ϕ

2 断面せん断、短期荷重として計算

$$\phi \geq \sqrt{\frac{2 \cdot N}{\tau a \cdot \pi \cdot 1.5}} \quad (\text{cm})$$

必要埋込長 …… 2週間で吊ると考える

コンクリートの2週間強度 σ_{14}

(N/mm²)

許容付着応力度

(N/mm²)

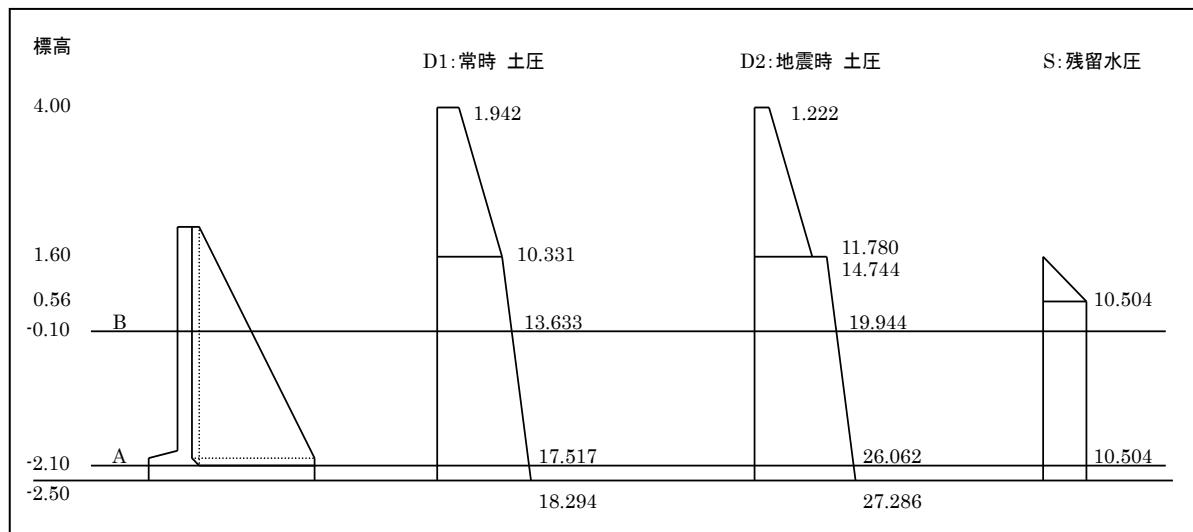
必要埋込長 (フックによる効果を1.5とする)

$$\ell \geq \frac{N}{2 \cdot \pi \cdot \phi \cdot \text{toa} \cdot 1.5 \cdot 1.5} \quad (\text{cm})$$

参考：「漁港の防波堤・けい船岸等の設計指針と計算例 平成4年度改訂版」
P. 205, 493~495

9-2. 限界状態設計法

「前壁」



〔設計荷重〕

各限界状態での荷重の組み合わせ、荷重係数 γ_f は以下の通り。

a) 終局限界状態

$$[\text{常時}] \quad P_{e1} = 1.1 \times D1 + 1.1 \times S$$

$$[\text{地震時}] \quad P_{e2} = 1.0 \times D2 + 1.0 \times S$$

b) 使用限界状態

$$[\text{常時}] \quad P_{s1} = 1.0 \times D1 + 1.0 \times S$$

$$[\text{地震時}] \quad \text{検討しない}$$

参照：「L型ブロック式係船岸技術マニュアル 平成18年3月」 P30

[各限界状態の検討]

終局限界状態

(1) 曲げモーメントに対する検討

次式の断面耐力 (M_{ud}) と断面力 (M_d) の比較により行う。また、検討は常時／地震時について行う。

$$\gamma_i \cdot M_d / M_{ud} \leq 1.0$$

$$M_{ud} = A_s \cdot f_{yd} \cdot d \left(1 - \frac{p_w}{1.7} \cdot \frac{f_{yd}}{f'_{cd}} \right) / \gamma_b$$

ここに、

M_d : 曲げモーメントの設計用値 (kN·m)

M_{ud} : 設計断面耐力 (kN·m)

γ_i : 構造物係数

A_s : 鉄筋量 (cm^2)

f_{yd} : 鉄筋の設計引張降伏強度 $f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s$ (N/mm²)

γ_s : 鉄筋の材料係数 (1.0)

f'_{cd} : コンクリートの設計圧縮強度 $f'_{cd} = f'_{ck} / \gamma_c$ (N/mm²)

γ_c : コンクリートの材料係数 (1.3)

p_w : 鉄筋比 ($p_w = A_s / (b_w \cdot d)$)

b_w : 部材幅

d : 有効高さ (cm)

γ_b : 部材係数 地震時 (底版/フーチング) : 1.0

その他 (前後壁/側壁/隔壁) : 1.15

参照 : 「港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成30年5月」 中巻P595

参照 : 「港湾構造物設計事例集 平成30年12月」 3-72

使用限界状態

(1) 曲げモーメントによるひび割れ幅の検討

ひび割れ幅の検討は、ひび割れ幅の設計限界値 w_{lim} に対する構造部材に生じるひび割れ幅の設計応答値 w の比に構造物係数 γ_i を乗じた値が、1.0以下であること確かめることによる行う。

$$\gamma_i w / w_{lim} \leq 1.0$$

$$w = 1.1 k_1 k_2 k_3 [4c + 0.7(c_\phi - \phi)] \left(\frac{\sigma_{se}}{E_s} + \varepsilon_\phi \right)$$

ここに、

w : ひび割れ幅の設計応答値 (mm)

w_{lim} : ひび割れ幅の限界値 (mm)

特に厳しい腐食性環境 $0.0035c$

腐食性環境 $0.0040c$

一般の環境 $0.0050c$

γ_i : 構造物係数 (1.0)

k_1 : 鉄筋の表面形状がひび割れに及ぼす影響を表す係数

異径鉄筋の場合に1.0、普通丸鋼の場合に1.3

k_2 : コンクリートの品質がひび割れ幅に及ぼす影響を表す係数

$$k_2 = \frac{15}{f'_c + 20} + 0.7$$

f'_c : コンクリートの圧縮強度 (N/mm^2) 一般に圧縮強度の設計用値 f'_{cd} としてよい

k_3 : 引張鉄筋の段数の影響を表す係数

$$k_3 = \frac{5(n+2)}{7n+8}$$

n : 引張鉄筋の段数

c : 鉄筋のかぶり

c_ϕ : 鉄筋の中心間隔

ϕ : 引張鉄筋径で、最小鉄筋の公称径

※最小径を使用することで w が大きくなり安全側となる

E_s : 鉄筋のヤング係数 (N/mm^2)

ε_ϕ : コンクリートの収縮及びクリープ等によるひび割れ幅の増加を考慮するための数値

一般の場合、 100×10^{-6} 程度としてよい

σ_{se} : 表面に近い位置にある鉄筋応力度の増加量 (N/mm^2)

鉄筋応力度の増加量 σ_{se} は次式による。(許容応力度法の式と同様。ただし、ヤング係数比が変更になる)

$$\sigma_{se} = \frac{M_d}{A_s j d}$$

ここに、

M_d : 曲げモーメントの設計用値 ($N \cdot mm$)

A_s : 鉄筋量

j : 応力間距離 $j = 1k/3$

k : 中立軸比 $k = \sqrt{1np_w + (np_w)^2} - np_w$

p_w : 鉄筋比 $p_w = A_s / (b_w d)$

n : ヤング係数比 ($n = E_s / E_c$) $200/25 = 8$

参照 : 「港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成30年5月」 中巻P596~597

(2) 圧縮応力に対する検討

圧縮応力の算定は次式で行う。

$$\gamma_i \cdot \sigma'_c \leq 0.4 \cdot f'_c k$$

ここに、

σ'_c : 永久荷重作用時によりコンクリートに生じる圧縮応力度 (N/mm²)

$$\sigma'_c = \frac{2M_s}{kjb d^2}$$

M_s : 使用時永久荷重曲げモーメント

k : 中立軸比

$$k = \sqrt{2np + (np)^2} - np$$

$$P = \frac{As'}{b \cdot d}$$

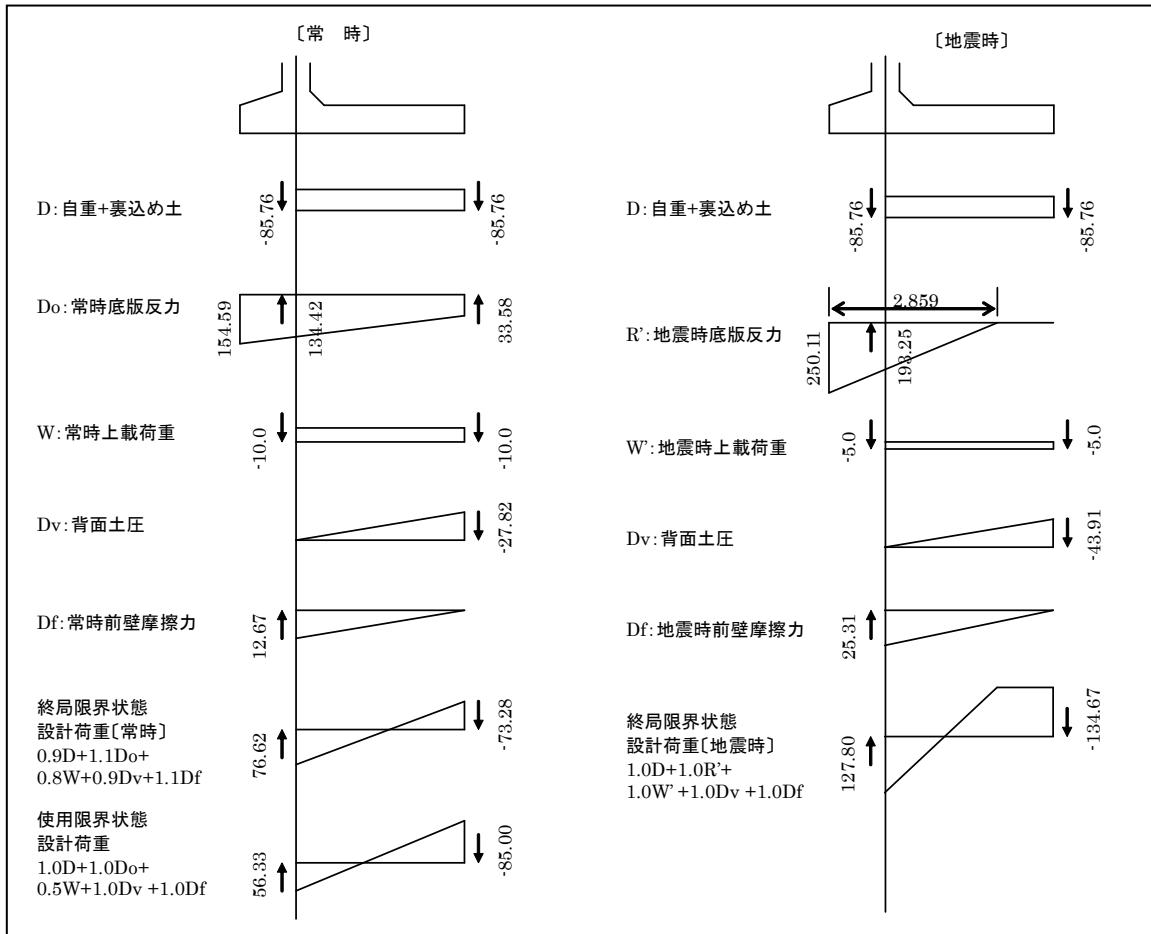
$$j = 1 - k / 3$$

$$n = E_s / E_c$$

As : 引張鉄筋量 (cm³)

参照 : 「港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成30年5月」 中巻P596

「底 版」



D 裏込め土+底版自重

Do 常時底版反力

R' 地震時底版反力

W 上載荷重 [常時]

W' 上載荷重 [地震時]

Dv 背面土圧 [常時／地震時]

Df 前壁摩擦力 [常時／地震時]

〔設計荷重〕

各状態での荷重の組み合わせ、荷重係数は以下の通りです。静水圧FをDとは別項目で計算することもできます。

a) 終局限界状態

$$[常時] \quad Pe1 = 0.9 \times D + 1.1 \times Do + 0.8 \times W + 0.9 \times Dv + 1.1 \times Df \quad \text{または}$$

$$Pe1 = 0.9 \times D + 1.1 \times Do + 1.1 \times F + 0.8 \times W + 0.9 \times Dv + 1.1 \times Df$$

$$[地震時] \quad Pe2 = 1.0 \times D + 1.0 \times R' + 1.0 \times W' + 0.9 \times Dv + 1.0 \times Df \quad \text{または}$$

$$Pe2 = 1.0 \times D + 1.0 \times R' + 1.0 \times F + 1.0 \times W' + 1.0 \times Dv + 1.0 \times Df$$

b) 使用限界状態

$$[常時] \quad Ps1 = 1.0 \times D + 1.0Do + 0.5 \times W + 1.0 \times Dv + 1.0 \times Df \quad \text{または}$$

$$Ps1 = 1.0 \times D + 1.0Do + 1.0 \times F + 0.5 \times W + 1.0 \times Dv + 1.0 \times Df$$

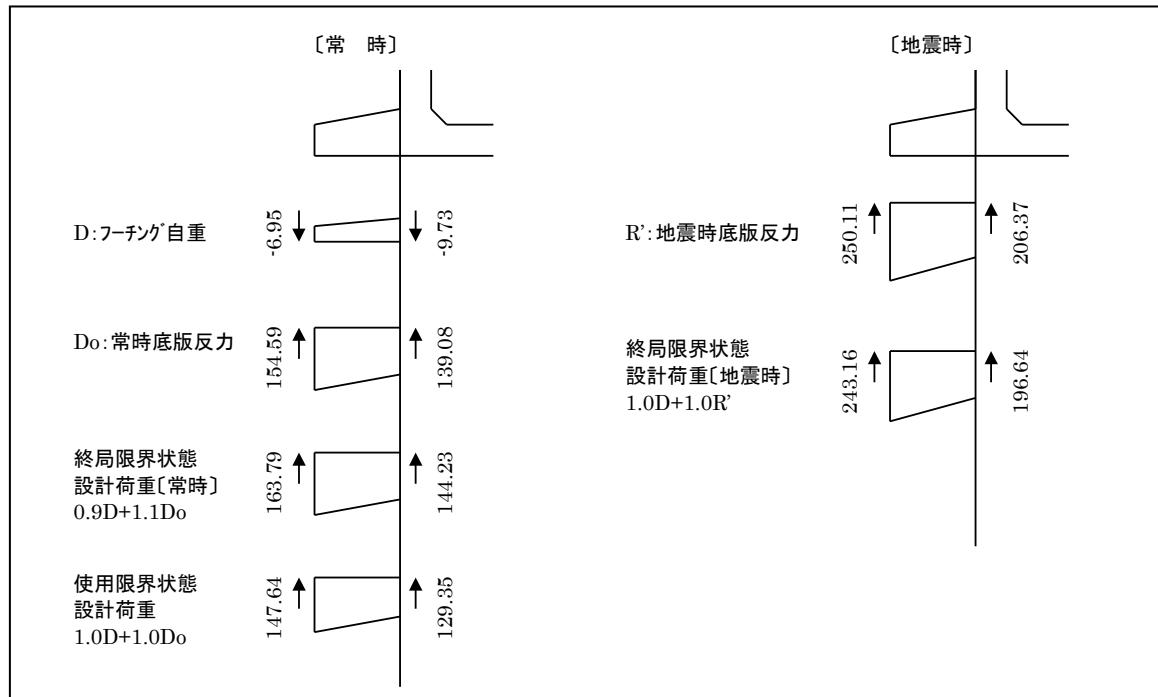
[地震時] 検討しない

参照：「L型ブロック式係船岸技術マニュアル 平成18年3月」 P30

〔各限界状態の検討〕

終局限界状態／使用限界状態について、前壁と同様の検討を行う

「フーチング」



Do 常時底版反力
 R' 地震時底版反力
 D フーチング自重

〔設計荷重〕

各状態での荷重の組み合わせ、荷重係数は以下の通り

a) 終局限界状態

$$[\text{常時}] \quad P_{e1} = 0.9 \times D + 1.1 \times D_o$$

$$[\text{地震時}] \quad P_{e2} = 1.0 \times D + 1.0 \times R'$$

b) 使用限界状態

$$[\text{常時}] \quad P_{s1} = 1.0 \times D + 1.0 \times D_o$$

〔地震時〕 検討しない

〔各限界状態の検討〕

a) 終局限界状態

前壁と同様の検討に加え、せん断力に対する検討を行う。

せん断力に対する検討は、次式のせん断耐力 (V_{yd}) と断面力 (V_d) の比較により行う。また、検討は常時／地震時について行う。

$$\gamma_i \cdot V_d / V_{yd} \leq 1.0$$

$$V_{yd} = V_{cd} + V_{sd}$$

V_{cd} : せん断補強筋を用いない部材のせん断耐力の設計用値

$$V_{cd} = \beta_d \cdot \beta_p \cdot \beta_n \cdot f_{vcd} \cdot b_w \cdot d / \gamma_b$$

$$f_{vcd} = 0.2 \sqrt[3]{f'_{cd}} \quad (N/mm^2)$$

β_d : せん断耐力の有効高さに関する係数 $(100/d)^{1/4}$ (≤ 1.5) (d : cm)

β_p : せん断耐力の軸方向鉄筋比に関する係数 $(100 \cdot p_w)^{1/3}$ (≤ 1.5)

β_n : $1 + M_o / M_d$ ($= 1.0$)

M_d : 設計曲げモーメント

M_o : M_d に対する引張縁において軸方向力によって発生する応力を打ち消すのに必要な曲げモーメント ($=0.0$)

b_w : 腹部の幅

d : 有効高さ

γ_b : 部材係数 ($=1.3$)

V_{sd} : せん断補強筋により受持たれるせん断耐力の設計用値 ($=0.0$)

参照 : 「[2002年制定]コンクリート標準示方書 [構造性能照査編]」 P67

b) 使用限界状態

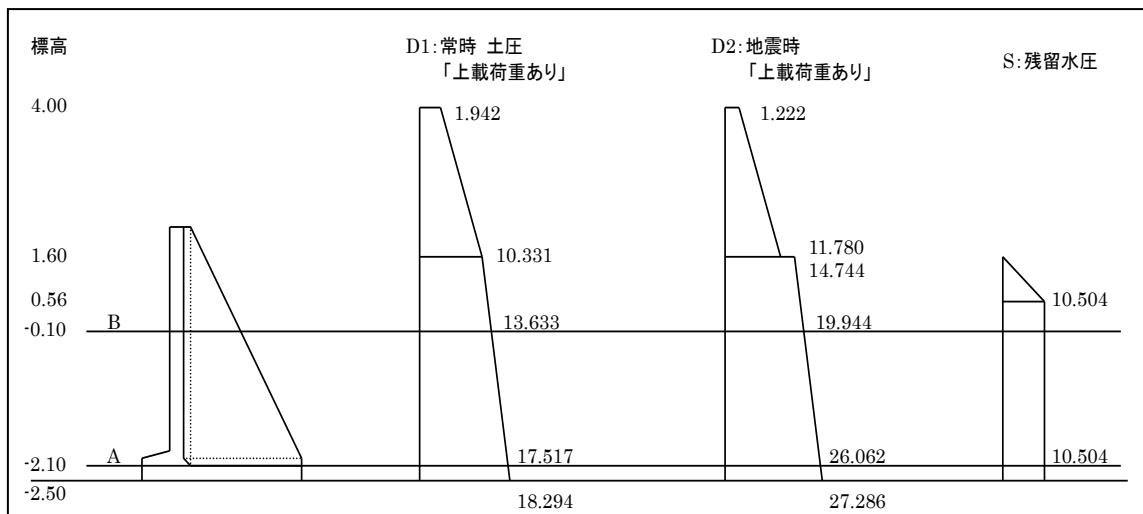
前壁と同様の検討に加え、せん断力に対する検討を行う。

せん断力によるひび割れ幅の検討

せん断力が、材料係数 γ_{mc} 、部材係数 γ_b を1.0とした場合のせん断耐力 (V_{cd}) の70%より小さい場合は検討を省略できる。

参照 : 「[2002年制定]コンクリート標準示方書 [構造性能照査編]」 P67

「扶 壁」



〔設計荷重〕

各状態での荷重の組み合わせ、荷重係数は以下の通り

a) 終局限界状態

〔常 時〕 $P_{e1} = 1.1 \times D1 + 1.1 \times S$

〔地震時〕 $P_{e2} = 1.0 \times D2 + 1.0 \times S$

b) 使用限界状態

〔常 時〕 $P_{s1} = 1.0 \times D1 + 1.0 \times S$

〔地震時〕 検討しない

〔各限界状態の検討〕

終局限界状態／使用限界状態について、前壁と同様の検討を行う

[T型断面の中立軸位置]

a) 終局限界状態

矩形断面と仮定して、次式による中立軸位置xがT型断面のフランジ厚内にあれば矩形断面とする。

$$x = \frac{As \cdot f_y d}{0.85 \cdot f' c d \cdot 0.8 \cdot b w}$$

b) 使用限界状態

T型断面と仮定して、次式による中立軸位置xがT型断面のフランジ厚内にあれば矩形断面とする。

$$k = \frac{n \cdot p + (1/2)(t/d)^2}{n \cdot p + (t/d)}$$

$$x = k \cdot d$$

※n段配筋の場合、鉄筋応力度を比例で増加させる。

$$\sigma_{se}' = \sigma_{se} \cdot \frac{d - x + \frac{f}{2}}{d - x}$$

f: n段配筋間隔

σ' se: n段配筋時の外側鉄筋の応力度

c ϕ : 鉄筋の中心間隔

$$c\phi = (扶壁厚 - 1段目かぶり \times 2) \diagup (1段目本数 - 1)$$

「抜け出し」

前壁と扶壁、底版と扶壁に対して検討する。

[設計荷重]

a) 前壁と扶壁

前壁に作用する荷重の最大値を作用力Pとし、前壁幅Bより軸引張力Tを次式で求める。

$$T = P \cdot B$$

b) 底版と扶壁

底版に作用する荷重の最大値を作用力Pとし、底版幅Bより軸引張力Tを次式で求める。

$$T = P \cdot B$$

[各限界状態の検討]

a) 終局限界状態

軸引張力Tと、次式により求められる軸引張耐力Nud（部材係数 γ_b は1.15）との比較により検討する。

$$\gamma_i \cdot T \diagup Nud \leqq 1.0$$

$$Nud = As \cdot f_y d \diagup \gamma_b$$

「吊 筋」

〔吊筋の鉄筋径〕

$$\gamma i \frac{Pd}{T1d} \leq 1.0$$

$$Pd = \gamma f \cdot p$$

$$T1d = \frac{\pi \cdot D^2 \cdot fvyd}{2 \cdot 10^3 \cdot \gamma b}$$

前壁側 (P1) / 扶壁側 (P2) のそれぞれについて検討する

γi : 吊鉄筋の構造物係数

Pd : 吊鉄筋 1 本当たりに生じる作用の設計用値 (kN)

$T1d$: 吊鉄筋の引張降伏耐力の設計値 (kN)

γf : 特性値 P にかかる荷重係数 (一般に 1.0)

P : 吊鉄筋に作用する荷重 (N)

D : 吊鉄筋の径 (cm)

$fvyd$: 吊鉄筋のせん断降伏強度の設計用値 (N/mm²)

γb : 吊鉄筋の部材係数

〔吊筋の埋込長〕

$$\gamma i \frac{Pd}{T2d} \leq 1.0$$

$$Pd = \gamma f \cdot p$$

$$l = \frac{10^3 \cdot \gamma i \cdot Pd \cdot \gamma b}{2 \cdot \pi \cdot D \cdot fbod \cdot m \cdot \alpha}$$

γi : 吊鉄筋の構造物係数

Pd : 吊鉄筋 1 本当たりに生じる作用の設計用値 (kN)

$T2d$: 吊鉄筋の埋込部の付着定着耐力の設計値 (kN)

γf : 特性値 P にかかる荷重係数 (一般に 1.0)

P : 吊鉄筋に作用する荷重 (N)

D : 吊鉄筋の径 (cm)

$fbod$: コンクリートの付着強度の設計用値 $fbod = 0.28 \cdot fck 2/3 / \gamma c \cdot 0.4$

m : フックの効果 (=1.5)

α : 吊筋による付着強度を考慮する係数

l : 吊鉄筋の埋込長 (mm)

fck : コンクリートの t 週間強度 (N/mm²)

$$fck = \frac{t}{1.203 + 0.7t - 0.000195t^2} \cdot f'ck$$

$f'ck$: コンクリートの設計基準強度

参照 : 「港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成元年6月」 P315

参照 : 「港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成19年7月」 P512

参照 : 「港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成30年7月」 P634

10. 参考文献

- ・ 鉄筋コンクリートの設計（改訂2版） オーム社
- ・ 土木構造物設計計算例シリーズ⑥道路土構造物の設計計算例 山海堂
- ・ 港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成30年5月 日本港湾協会
- ・ 港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成19年7月 日本港湾協会
- ・ 港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成11年4月 日本港湾協会
- ・ 港湾の施設の技術上の基準・同解説 平成元年6月 日本港湾協会
- ・ 港湾構造物設計事例集 平成30年12月 沿岸技術研究センター
- ・ 港湾構造物設計事例集 平成19年3月 沿岸開発技術研究センター
- ・ 港湾構造物設計事例集 平成11年4月 沿岸開発技術研究センター
- ・ L型ブロック式係船岸技術マニュアル 平成18年3月 沿岸開発技術研究センター
- ・ 漁港の技術指針 1999年版 全国漁港協会
- ・ [2022年制定]コンクリート標準示方書 [設計編] 土木学会
- ・ [2002年制定]コンクリート標準示方書 [構造性能照査編] 土木学会
- ・ [平成8年制定]コンクリート標準示方書 設計編 土木学会