

[calculatoratoz.com](http://calculatoratoz.com)[unitsconverters.com](http://unitsconverters.com)

## Анализ с использованием метода предельного состояния Формулы

[Калькуляторы!](#)[Примеры!](#)[Преобразования!](#)

Закладка [calculatoratoz.com](http://calculatoratoz.com), [unitsconverters.com](http://unitsconverters.com)

Самый широкий охват калькуляторов и рост - **30 000+ калькуляторов!**

Расчет с разными единицами измерения для каждой переменной - **Встроенное преобразование единиц измерения!**

Самая широкая коллекция измерений и единиц измерения - **250+ измерений!**

Не стесняйтесь ПОДЕЛИТЬСЯ этим документом с друзьями!

[Пожалуйста, оставьте свой отзыв здесь...](#)



© [calculatoratoz.com](http://calculatoratoz.com). A [softusvista inc.](#) venture!



## Список 11 Анализ с использованием метода предельного состояния Формулы

### Анализ с использованием метода предельного состояния ↗

#### Прямоугольные профили двойного армирования ↗

##### 1) Глубина эквивалентного прямоугольного распределения напряжения сжатия ↗

**fx**  $a = \frac{(A_{\text{steel required}} - A_s) \cdot f_{y\text{steel}}}{f_c \cdot b}$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $9.433962\text{mm} = \frac{(35\text{mm}^2 - 20\text{mm}^2) \cdot 250\text{MPa}}{15\text{MPa} \cdot 26.5\text{mm}}$

##### 2) Изгибающий момент прямоугольной балки ↗

**fx**  $B_M = 0.90 \cdot \left( (A_{\text{steel required}} - A_s) \cdot f_{y\text{steel}} \cdot \left( D_{\text{centroid}} - \left( \frac{a}{2} \right) \right) + (A_s \cdot f_{y\text{steel}} \cdot (D_{\text{centroid}} - d')) \right)$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $160.7422\text{kN*m} = 0.90 \cdot \left( (35\text{mm}^2 - 20\text{mm}^2) \cdot 250\text{MPa} \cdot \left( 51.01\text{mm} - \left( \frac{9.432\text{mm}}{2} \right) \right) + (20\text{mm}^2 \cdot 250\text{MPa} \cdot$

### Фланцевые секции ↗

##### 3) Глубина, когда нейтральная ось находится во фланце ↗

**fx**  $d_{\text{eff}} = K_d \cdot \frac{\beta 1}{1.18 \cdot \omega}$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $3.39661\text{m} = 100.2\text{mm} \cdot \frac{2.4}{1.18 \cdot 0.06}$

##### 4) Значение омеги, если нейтральная ось находится во фланце ↗

**fx**  $\omega = K_d \cdot \frac{\beta 1}{1.18 \cdot d_{\text{eff}}}$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $0.050949 = 100.2\text{mm} \cdot \frac{2.4}{1.18 \cdot 4\text{m}}$



## 5) Максимальный конечный момент, когда нейтральная ось находится в сети ↗

fx

[Открыть калькулятор ↗](#)

$$M_u = 0.9 \cdot \left( (A - A_{st}) \cdot f_y \text{steel} \cdot \left( d_{eff} - \frac{D_{equivalent}}{2} \right) + A_{st} \cdot f_y \text{steel} \cdot \left( d_{eff} - \frac{t_f}{2} \right) \right)$$

**ex**  $9E^9 N*m = 0.9 \cdot \left( (10m^2 - 0.4m^2) \cdot 250MPa \cdot \left( 4m - \frac{25mm}{2} \right) + 0.4m^2 \cdot 250MPa \cdot \left( 4m - \frac{99.5mm}{2} \right) \right)$

## 6) Расстояние, когда нейтральная ось лежит во фланце ↗

**fx**  $K_d = \frac{1.18 \cdot \omega \cdot d_{eff}}{\beta_1}$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $118mm = \frac{1.18 \cdot 0.06 \cdot 4m}{2.4}$

## Предельные состояния пригодности к эксплуатации — прогиб и растрескивание ↗

## Контроль трещин изгибаемых элементов ↗

## 7) Напряжение, рассчитанное в системе контроля трещин ↗

**fx**  $f_s = \frac{z}{(d_c \cdot A)^1} / 3$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $3.204466kN/m^2 = \frac{900lb*f/in}{(1000.3in \cdot 1000.2in^2)^1} / 3$

## 8) Уравнение для конкретных пределов контроля трещин ↗

**fx**  $z = f_s \cdot (d_c \cdot A)^{\frac{1}{3}}$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $9043.907lb*f/in = 3.56kN/m^2 \cdot (1000.3in \cdot 1000.2in^2)^{\frac{1}{3}}$

## Одноармированные прямоугольные профили ↗

## 9) Допустимый изгибающий момент при предельной прочности с учетом площади натяжения армирования ↗

**fx**  $B_M = 0.90 \cdot \left( A_{steel required} \cdot f_y \text{steel} \cdot \left( D_{centroid} - \left( \frac{a}{2} \right) \right) \right)$

[Открыть калькулятор ↗](#)

**ex**  $364.5652kN*m = 0.90 \cdot \left( 35mm^2 \cdot 250MPa \cdot \left( 51.01mm - \left( \frac{9.432mm}{2} \right) \right) \right)$



10) Максимальный изгибающий момент предельной прочности при заданной ширине балки **fx****Открыть калькулятор** 

$$B_M = 0.90 \cdot \left( A_{\text{steel required}} \cdot f_y_{\text{steel}} \cdot D_{\text{centroid}} \cdot \left( 1 + \left( 0.59 \cdot \frac{(\rho_T \cdot f_y_{\text{steel}})}{f_c} \right) \right) \right)$$

**ex**  $51.35782 \text{kN}^*\text{m} = 0.90 \cdot \left( 35 \text{mm}^2 \cdot 250 \text{MPa} \cdot 51.01 \text{mm} \cdot \left( 1 + \left( 0.59 \cdot \frac{(12.9 \cdot 250 \text{MPa})}{15 \text{MPa}} \right) \right) \right)$

11) Расстояние от поверхности экстремального сжатия до нейтральной оси при разрыве сжатия **fx****Открыть калькулятор** 

$$c = \frac{0.003 \cdot d_{\text{eff}}}{\left( \frac{f_{TS}}{E_s} \right) + 0.003}$$

**ex**  $157.4785 \text{in} = \frac{0.003 \cdot 4 \text{m}}{\left( \frac{24 \text{kgf/m}^2}{1000 \text{ksi}} \right) + 0.003}$



## Используемые переменные

- **a** Глубина прямоугольного распределения напряжения (Миллиметр)
- **A** Зона натяжения арматуры (Квадратный метр)
- **A** Эффективная площадь растяжения бетона (Квадратный дюйм)
- **A<sub>s</sub>** Площадь усиления сжатия (Площадь Миллиметр)
- **A<sub>st</sub>** Зона растяжения стали для прочности (Квадратный метр)
- **A<sub>steel required</sub>** Требуемая площадь стали (Площадь Миллиметр)
- **b** Ширина луча (Миллиметр)
- **B<sub>M</sub>** Изгибающий момент рассматриваемого сечения (Килоニュютон-метр)
- **c** Глубина нейтральной оси (дюйм)
- **d'** Эффективное прикрытие (Миллиметр)
- **d<sub>c</sub>** Толщина бетонного покрытия (дюйм)
- **D<sub>centroid</sub>** Центроидальное расстояние армирования натяжения (Миллиметр)
- **d<sub>eff</sub>** Эффективная глубина луча (метр)
- **D<sub>equivalent</sub>** Эквивалентная глубина (Миллиметр)
- **E<sub>s</sub>** Модуль упругости стали (Кило фунт на квадратный дюйм)
- **f<sub>c</sub>** Прочность бетона на сжатие через 28 дней (Мегапаскаль)
- **f<sub>s</sub>** Напряжение в армировании (Килоニュютон на квадратный метр)
- **f<sub>TS</sub>** Растягивающее напряжение в стали (Килограмм-сила на квадратный метр)
- **f<sub>y steel</sub>** Предел текучести стали (Мегапаскаль)
- **K<sub>d</sub>** Расстояние от компрессионного волокна до NA (Миллиметр)
- **M<sub>u</sub>** Максимальный предельный момент (Ньютон-метр)
- **t<sub>f</sub>** Толщина фланца (Миллиметр)
- **z** Пределы контроля трещин (фунт-сила на дюйм)
- **β1** Константа β1
- **ρ<sub>T</sub>** Коэффициент усиления напряжения
- **ω** Значение Омеги



## Константы, функции, используемые измерения

- **Измерение:** **Длина** in Миллиметр (mm), метр (m), дюйм (in)  
Длина Преобразование единиц измерения 
- **Измерение:** **Область** in Площадь Миллиметр ( $\text{mm}^2$ ), Квадратный метр ( $\text{m}^2$ ), Квадратный дюйм ( $\text{in}^2$ )  
Область Преобразование единиц измерения 
- **Измерение:** **Давление** in Килоныютон на квадратный метр ( $\text{kN}/\text{m}^2$ ), Килограмм-сила на квадратный метр ( $\text{kgf}/\text{m}^2$ ), Кило фунт на квадратный дюйм (ksi)  
Давление Преобразование единиц измерения 
- **Измерение:** **Поверхностное натяжение** in фунт-сила на дюйм ( $\text{lb}^*\text{f}/\text{in}$ )  
Поверхностное натяжение Преобразование единиц измерения 
- **Измерение:** **Момент силы** in Килоныютон-метр ( $\text{kN}\cdot\text{m}$ ), Ньютон-метр ( $\text{N}\cdot\text{m}$ )  
Момент силы Преобразование единиц измерения 
- **Измерение:** **Стресс** in Мегапаскаль (MPa)  
Стресс Преобразование единиц измерения 



## Проверьте другие списки формул

- Анализ с использованием метода предельного состояния Formулы ↗
- Проектирование балки и перекрытия Formулы ↗

Не стесняйтесь ПОДЕЛИТЬСЯ этим документом с друзьями!

### PDF Доступен в

[English](#) [Spanish](#) [French](#) [German](#) [Russian](#) [Italian](#) [Portuguese](#) [Polish](#) [Dutch](#)

10/13/2023 | 10:31:53 PM UTC

[Пожалуйста, оставьте свой отзыв здесь...](#)

