上図に示す、単純支持され、スパン中央部分に対称2点荷重を受けるRCはりを考える。鉄筋の降伏強度 $f_y = 400\text{N/mm}^2$ 、鉄筋の弾性係数 $E_s = 200\text{kN/mm}^2$ 、コンクリートの圧縮強度 $f'_c = 30\text{N/mm}^2$ である。

① 鉄筋の断面積 $A_s = 3000\text{mm}^2$ のとき、曲げ破壊荷重を求めよ。

すべてN, mmで単位を統一して値を代入する。

1. 中立軸位置を x とおき、断面内のひずみを直線分布(平面保持の仮定)で描く。

断面図

ひずみ分布

上図に示す、単純支持され、スパン中央部分に対称2点荷重を受けるRCはりを考える。鉄筋の降伏強度 $f_y = 400\text{N/mm}^2$ 、鉄筋の弾性係数 $E_s = 200\text{kN/mm}^2$ 、コンクリートの圧縮強度 $f'_c = 30\text{N/mm}^2$ である。

① 鉄筋の断面積 $A_s = 3000\text{mm}^2$ のとき、曲げ破壊荷重を求めよ。

すべてN, mmで単位を統一して値を代入する。

2. 三角形の相似則(変形の適合条件)から、条件式①を立てる。

断面図

ひずみ分布

$$\frac{700 - x}{x} = \frac{\varepsilon_s}{0.0035}$$

$$\therefore \varepsilon_s = 0.0035 \times \frac{700 - x}{x} \quad \dots \textcircled{1}$$

上図に示す、単純支持され、スパン中央部分に対称2点荷重を受けるRCはりを考える。鉄筋の降伏強度 $f_y = 400\text{N/mm}^2$ 、鉄筋の弾性係数 $E_s = 200\text{kN/mm}^2$ 、コンクリートの圧縮強度 $f'_c = 30\text{N/mm}^2$ である。

① 鉄筋の断面積 $A_s = 3000\text{mm}^2$ のとき、曲げ破壊荷重を求めよ。

すべてN, mmで単位を統一して値を代入する。

3. 材料の応力-ひずみ関係から、応力分布を描く。

上図に示す、単純支持され、スパン中央部分に対称2点荷重を受けるRCはりを考える。鉄筋の降伏強度 $f_y = 400\text{N/mm}^2$ 、鉄筋の弾性係数 $E_s = 200\text{kN/mm}^2$ 、コンクリートの圧縮強度 $f'_c = 30\text{N/mm}^2$ である。

① 鉄筋の断面積 $A_s = 3000\text{mm}^2$ のとき、曲げ破壊荷重を求めよ。

すべてN, mmで単位を統一して値を代入する。

4. 圧縮合力と引張合力を算出し、水平方向の力の釣合いから条件式②を立てる。

4. 圧縮合力と引張合力を算出し、水平方向の力の釣り合いから条件式②を立てる。

$$T = C \text{ より、} 1.2 \times 10^6 = 8160x \quad \dots \textcircled{2}$$

5. 条件式①②から、中立軸位置 x を求める。

$$x = \frac{1.2 \times 10^6}{8160} \approx 147 \text{ mm}$$

6. 鉄筋のひずみから、降伏の有無を確認する。

$$\varepsilon_s = 0.0035 \times \frac{700 - x}{x} = 0.0035 \times \frac{700 - 147}{147} \approx 0.01317$$

$$\text{降伏ひずみ } \varepsilon_y = f_y / E_s = 400 / 200000 = 0.002$$

$\varepsilon_s > \varepsilon_y$ なので、確かに降伏している。このまま計算してよい。

7. 圧縮合力(または引張合力)とモーメントアーム長(圧縮合力と引張合力の作用位置の距離)から、断面に生じている曲げモーメントを計算する。

$$M_u = T \times (700 - 0.4x) = 1.2 \times 10^6 \times (700 - 0.4 \times 147) \approx 7.69 \times 10^8 N \cdot mm$$

8. 対応する荷重 P を求める。

曲げモーメントはスパン中央で最大となり、その値は

$$M_{max} = \frac{P \times 3200}{2} = 1600P$$

したがって、曲げ破壊荷重は

$$\begin{aligned} P_u &= \frac{M_u}{1600} = \frac{7.69 \times 10^8}{1600} = 4.8 \times 10^5 N \\ &= 480kN \approx 49ton \end{aligned}$$

上図に示す、単純支持され、スパン中央部分に対称2点荷重を受けるRCはりを考える。鉄筋の降伏強度 $f_y = 400\text{N/mm}^2$ 、コンクリートの圧縮強度 $f'_c = 30\text{N/mm}^2$ である。

② 鉄筋の断面積 $A_s = 10000\text{mm}^2$ のとき、曲げ破壊荷重を求めよ。

すべてN, mmで単位を統一して値を代入する。

4. 圧縮合力と引張合力を算出し、水平方向の力の釣合いから条件式②を立てる。

4. 圧縮合力と引張合力を算出し、水平方向の力の釣り合いから条件式②を立てる。

断面図

ひずみ分布

応力分布

力の分布

$$T = C \text{ より、} 4.0 \times 10^6 = 8160x \quad \dots \textcircled{2}$$

↑
引張合力が異なる

5. 条件式①②から、中立軸位置 x を求める。

$$x = \frac{4.0 \times 10^6}{8160} \approx 490 \text{ mm}$$

6. 鉄筋のひずみから、降伏の有無を確認する。

$$\epsilon_s = 0.0035 \times \frac{700 - x}{x} = 0.0035 \times \frac{700 - 490}{490} \approx 0.0015$$

$$\text{降伏ひずみ } \epsilon_y = f_y / E_s = 400 / 200000 = 0.002$$

$\epsilon_s < \epsilon_y$ なので、降伏しているという仮定は誤り。応力-ひずみ関係を見直す。

3. 材料の応力-ひずみ関係から、応力分布を描く。

4. 圧縮合力と引張合力を算出し、水平方向の力の釣合いから条件式②を立てる。

$$T = C \text{ より、} 2.0 \times 10^9 \epsilon_s = 8160x \quad \dots \textcircled{2}$$

5. 条件式①②から、中立軸位置 x を求める。

$$\varepsilon_s = 0.0035 \times \frac{700 - x}{x} \quad \dots \textcircled{1}$$

$$2.0 \times 10^9 \varepsilon_s = 8160x \quad \dots \textcircled{2}$$

整理すると、以下の二次方程式が得られる。

$$0.0408x^2 + 35x - 24500 = 0$$

$$\therefore x = \frac{-35 + \sqrt{35^2 - 4 \times 0.0408 \times (-24500)}}{2 \times 0.0408} \approx 457\text{mm}$$

6. 鉄筋のひずみから、降伏の有無を確認する。

$$\varepsilon_s = 0.0035 \times \frac{700 - x}{x} = 0.0035 \times \frac{700 - 457}{457} \approx 0.00186$$

$$\text{降伏ひずみ } \varepsilon_y = f_y / E_s = 400 / 200000 = 0.002$$

$\varepsilon_s < \varepsilon_y$ なので、確かに降伏していない。これで計算を進める。

7. 圧縮合力(または引張合力)とモーメントアーム長(圧縮合力と引張合力の作用位置の距離)から、断面に生じている曲げモーメントを計算する。

$$\begin{aligned}M_u &= C \times (700 - 0.4x) \\ &= 8160x \times (700 - 0.4x) \\ &= 8160 \times 457 \times (700 - 0.4 \times 457) \\ &\approx 1.93 \times 10^9 N \cdot mm\end{aligned}$$

8. 対応する荷重 P を求める。

$$\begin{aligned}P_u &= \frac{M_u}{1600} = \frac{1.93 \times 10^9}{1600} = 1.21 \times 10^6 N \\ &= 1210kN \approx 123ton\end{aligned}$$