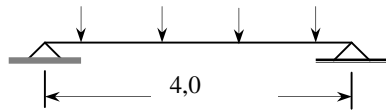


2. ME USPRATNA TAVANICA (POLUMONTAŽNA TAVANICA TIP A FERT)

POS 101

1. Stati ki sistem



Debljina me uspratne tavanice $d_p = (16 + 4) \text{ cm} = 20 \text{ cm}$

Sloj za monolitizaciju $d = 4 \text{ cm}$.

Tip me uspratne tavanice koja nosi u jednom pravcu. Pravac nošenja je pravac fert gredica.

2. Analiza optere enja

2.1. Na dijelu dnevne sobe

2.1.1. Stalno optere enje

- parket 2.0 cm	$0.02 \cdot 6 = 0.12 \text{ kN/m}^2$
- cementna košuljica 3.5cm	$0.035 \cdot 21 = 0.74 \text{ kN/m}^2$
- izolacija	$= 0.20 \text{ kN/m}^2$
- sopstvena težina plo e od fert gredica	$= 3.00 \text{ kN/m}^2$
- obrada plafona – malter 2.5cm	$0.025 \cdot 18 = 0.45 \text{ kN/m}^2$
g=	4.51 kN/m²

2.1.2 Korisno optere enje $p = 1.5 \text{ kN/m}^2$

2.2. Na dijelu lo e

2.2.1. Stalno optere enje

- keramika 1.0cm	$0.01 \cdot 24 = 0.24 \text{ kN/m}^2$
- cementna košuljica 3.0cm	$0.030 \cdot 21 = 0.63 \text{ kN/m}^2$
- izolacija	$= 0.20 \text{ kN/m}^2$
- sopstvena težina plo e od fert gredica	$= 3.00 \text{ kN/m}^2$
- obrada plafona – malter 2.5cm	$0.025 \cdot 18 = 0.45 \text{ kN/m}^2$
g=	4.52 kN/m²

2.2.2. Korisno optere enje $p = 2.0 \text{ kN/m}^2$

3. Stati ki uticaji

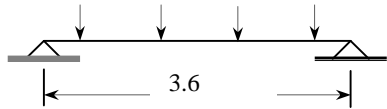
Mjerodavan slučaj opterećenja je drugi (na dijelu lonce).

$$R_g = \frac{4.52 \cdot 4.0}{2} = 9.04 \frac{\text{kN}}{\text{m'}}$$

$$R_p = \frac{2.0 \cdot 4.0}{2} = 4.0 \frac{\text{kN}}{\text{m'}}$$

POS 102

1. Stati ki sistem



Debljina me uspratne tavanice $d_p = (16 + 4) \text{ cm} = 20 \text{ cm}$
Sloj za monolitizaciju $d = 4 \text{ cm}$.

Tip me uspratne tavanice koja nosi u jednom pravcu. Pravac nošenja je pravac fere gredica.

2. Analiza opterećenja

2.1. Na dijelu dnevnice

2.1.1. Stalno opterećenje

- parket 2.0 cm	$0.02 \cdot 6 = 0.12 \text{ kN/m}^2$
- cementna košuljica 3.5cm	$0.035 \cdot 21 = 0.74 \text{ kN/m}^2$
- izolacija	$= 0.20 \text{ kN/m}^2$
- sopstvena težina ploče od fere gredica	$= 3.00 \text{ kN/m}^2$
- obrada plafona – malter 2.5cm	$0.025 \cdot 18 = 0.45 \text{ kN/m}^2$
g=	4.51 kN/m²

2.1.2. Korisno opterećenje

$$p = 1.5 \text{ kN/m}^2$$

2.2. Na dijelu kupatila

2.2.1. Stalno opterećenje

- keramika 1.0cm	$0.01 \cdot 24 = 0.24 \text{ kN/m}^2$
- cementna košuljica 3.0cm	$0.030 \cdot 21 = 0.63 \text{ kN/m}^2$
- izolacija	$= 0.20 \text{ kN/m}^2$
- sopstvena težina ploče od fere gredica	$= 3.00 \text{ kN/m}^2$

- obrada plafona – malter 2.5cm

$$\frac{0.025 \cdot 18 = 0.45 \text{ kN/m}^2}{}$$

$$g = 4.52 \text{ kN/m}^2$$

2.2.2. Korisno optere enje

$$p = 2.0 \text{ kN/m}^2$$

2.3. Na dijelu komunikacionog jezgra

2.3.1. Stalno optere enje

- mermerne plo e 3.0cm

$$0.03 \cdot 27 = 0.81 \text{ kN/m}^2$$

- cementna košuljica 3.0cm

$$0.030 \cdot 21 = 0.63 \text{ kN/m}^2$$

- sopstvena težina plo e od fert gredica

$$= 3.00 \text{ kN/m}^2$$

- obrada plafona – malter 2.5cm

$$\frac{0.025 \cdot 18 = 0.45 \text{ kN/m}^2}{}$$

$$g_1 = 4.89 \text{ kN/m}^2$$

2.3.2. Korisno optere enje

$$p = 3.0 \text{ kN/m}^2$$

3. Stati ki uticaji

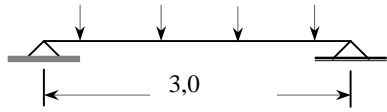
Mjerodavan slu aj optere enja je tre i (na dijelu komunikacionog jezgra).

$$R_g = \frac{4.89 \cdot 3.6}{2} = 8.80 \frac{\text{kN}}{\text{m}'}$$

$$R_p = \frac{3.0 \cdot 3.6}{2} = 5.4 \frac{\text{kN}}{\text{m}'}$$

POS 103

1. Stati ki sistem



Debljina me uspratne tavanice $d_p = (16 + 4) \text{ cm} = 20 \text{ cm}$
Sloj za monolitizaciju $d = 4 \text{ cm}$.

Tip me uspratne tavanice koja nosi u jednom pravcu. Pravac nošenja je pravac fert gredica.

2. Analiza optere enja

POS 103 nalazi se na dijelu komunikacionog jezgra.

2.1. Stalno optere enje

- mermerne plo e 3.0cm $0.03 \cdot 27 = 0.81 \text{ kN/m}^2$
- cementna košuljica 3.0cm $0.030 \cdot 21 = 0.63 \text{ kN/m}^2$
- sopstvena težina plo e od fert gredica $= 3.00 \text{ kN/m}^2$
- obrada plafona – malter 2.5cm $0.025 \cdot 18 = 0.45 \text{ kN/m}^2$

$$g_1 = 4.89 \text{ kN/m}^2$$

2.2. Korisno optere enje

$$p = 3.0 \text{ kN/m}^2$$

3. Stati ki uticaji

$$R_g = \frac{4.89 \cdot 3.0}{2} = 7.3 \frac{\text{kN}}{\text{m}'}$$

$$R_p = \frac{3.0 \cdot 3.0}{2} = 4.5 \frac{\text{kN}}{\text{m}'}$$