

Протицај са крова у објекту „D“,  $i = 250$  (l/s/ha)

намена површине	површина A( ha )	Материјал	коефицијент отицаја c	A•c	Проток Q (l/s)
Кров	0,0304	цреп	0,90	0,02736	6,84

На основу израчунате вредности добија се вредност протицаја на деоници – прикључак на градску атмосферску канализацију

$$Q_{\max} = 6,84 \text{ l/s}$$

Овој вредности максималног протицаја одговара пречник цевовода OD 160, који при нагибу дна канала  $i = 0,7 \%$  и степену пуњења од 70% има вредности

$$Q_{70} = 16,88 \text{ lit/sec} \dots\dots\dots \text{ проток атмосферске воде у цевоводу}$$

$$V_{70} = 1,24 \text{ m/sec} \dots\dots\dots \text{ брзина атмосферске воде у цевоводу}$$

Условима ЈКП „Водовод и канализација“ Панчево прописан је минимални пречник прикључка OD 160 са минималним нагибом цевовода од 1,50 %.

Поштујући Услове ЈКП „Водовод и канализација“ Панчево усваја се прикључак пречника OD 160, са нагибом цевовода од 2 %.

За усвојени пречник цевовода OD 160, нагибом дна канала  $i = 2 \%$  и степеном пуњења од 70% добија се

$$Q_{70} = 29,76 \text{ lit/sec} \dots\dots\dots \text{ проток атмосферске воде у цевоводу}$$

$$V_{70} = 2,19 \text{ m/sec} \dots\dots\dots \text{ брзина атмосферске воде у цевоводу}$$

За усвојени пречник цевовода OD 160, нагибом дна канала  $i = 2 \%$  и степеном пуњења од 100% добија се

$$Q_{pp} = 35,68 \text{ lit/sec} \dots\dots\dots \text{ проток воде кроз пун профил цевовода}$$

$$V_{pp} = 1,97 \text{ m/sec} \dots\dots\dots \text{ брзина воде у пуном профилу цевовода}$$

Може се закључити да за усвојени пречник цевовода при усвојеном нагибу дна цевовода, у нормалном режиму рада, има резерву у пропусној моћи од  $Q_{rez} = 21,55 \text{ lit/sec}$ , а у случајевима када је то неопходно (већи доток атмосферских вода, прикључење непланираних корисника...) кроз цевовод се може пропустити и додатних  $Q_{rez} = 5,92 \text{ lit/sec}$ .