

Wysokość podnoszenia 8 m sł.w

$$V = \frac{Q}{1,163 \cdot \Delta t} = \frac{92421}{1,163 \cdot 10} = 7,95 \text{ m}^3 / h$$

Zaprojektowano pompę obiegową

MAGNA 40-100 moc pompy 10...180 W 1*230 H_p = 5,0 m.

OBIEG II – instalacja C.O. grzejnikowa w podpiwniczeniu budynku gimnazjum

Straty ciepła 60,791 k W

Różnica temp. 15°C

Wysokość podnoszenia 6 m sł.w

$$V = \frac{Q}{1,163 \cdot \Delta t} = \frac{60791}{1,163 \cdot 15} = 3,48 \text{ m}^3 / h$$

Zaprojektowano pompę obiegową

MAGNA 25-60 moc pompy 10-85 W 1*230 H_p = 5,0 m.

OBIEG III – instalacja C.O. sala gimnastyczna i łącznik instalacja wentylacja sala gimnastyczna

Straty ciepła 69,610 k W

Różnica temp. 15°C

Wysokość podnoszenia 6 m sł.w

$$V = \frac{Q}{1,163 \cdot \Delta t} = \frac{69.610}{1,163 \cdot 15} = 3,99 \text{ m}^3 / h$$

Zaprojektowano pompę obiegową

MAGNA 25-60 moc pompy 10-85 W 1*230 H_p = 5,0 m.

OBIEG V – kocioł – zbiornik ciepłej wody

Zaprojektowano pompę obiegową dla przepływu 3,0 m³/h wg DTR podgrzewacza c.c.w.

UPS 25-80/180 moc pompy 130-180-195 W 1*230 H_p = 4,0 m.

2.4. Zabezpieczenie instalacji ogrzewań wodnych systemu zamkniętego. / PN-91-B-02414/

Jako zabezpieczenie kotłowni zainstalowano na kotle zawór bezpieczeństwa SYR 1915, a instalacja c.o. została zabezpieczona naczyniem wzbiórczym zamkniętym REFLEX.

1/ Zawór bezpieczeństwa.

Przyjęto zawór bezpieczeństwa sprężynowy membranowy SYR 1915 DN 32 d_o = 27 mm,

Sprawdzenie prawidłowości doboru zaworu bezpieczeństwa w oparciu o przepisy