

令和 6 年版 建築設備設計計算書の手引きの正誤表について

設計計算書の手引き 第2刷用正誤表

頁	設備	表題		訂正箇所	誤	正
229	空機調和設備	1 空調負荷計算の算定方法	構造体負荷・ガラス面日射負荷設計条件	ガラス面日射負荷	2階 S SG 9時 9時 0.10 q _{G2n} 14.1	2階 S SG 9時 9時 0.11 q _{G2n} 14.2
231	空機調和設備	1 空調負荷計算の算定方法	ガラス面日射面積率 (GS) の算定	算定表	9時 tan φ 4.88 Wtan φ 13,176 y 174 y/h 0.10 SG=x/b・y/h 0.07	9時 tan φ 4.85 Wtan φ 13,095 y 255 y/h 0.15 SG=x/b・y/h 0.11
236	空機調和設備	1 空調負荷計算の算定方法	様式 機-006	ガラス面日射負荷・集計	9時 外皮 S OG-1 単位負荷 冷房負荷 小計 14.1 155 外皮負荷小計 補正前 298 室内負荷小計 補正後 328 室内全熱負荷 328	9時 外皮 S OG-1 単位負荷 冷房負荷 小計 14.2 156 外皮負荷小計 補正前 299 室内負荷小計 補正 329 室内全熱負荷 329
255	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-1	排ガスの平均密度 気体燃料の 計算式 計算	煙道内 ρ _{g1} =353/(273+tf) ρ _t =353/(273+297.3)≒0.62	煙道内 ρ _{g1} =342/(273+tf) ρ _t =342/(273+297.3)≒0.60
256	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-2	上の排ガス量 直径	煙道部D _f =1.13√0.126≒0.401 A _f =0.126 煙突部D _g =1.13√0.116≒0.385 A _g =0.116	煙道部D _f =1.13√0.123≒0.396 A _f =0.123 煙突部D _g =1.13√0.112≒0.391 A _g =0.112
256	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-2	煙道の通風力 計算 備考	Z _f =1.5×9.81×(1.146-0.62)≒7.74 ρ _t =0.62	Z _f =1.5×9.81×(1.146-0.60)≒8.03 ρ _t =0.60
256	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-2	通風力の合計	Z=7.74+103.2+0=110.94	Z=8.03+103.2+0=111.23
256	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-2	備考欄	D _g :煙道直径 0.35 m/s V _g :煙突内ガス平均流速 4.82 kg/m ³ ρ _t :煙道内排ガスの平均密度 0.62 kg/m ³ ρ _g :煙突内排ガスの平均密度 0.62	D _g :煙道直径 0.35 m V _g :煙突内ガス平均流速 4.82 m/s ρ _t :煙道内排ガスの平均密度 0.60 kg/m ³ ρ _g :煙突内排ガスの平均密度 0.62 kg/m ³
256	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-2	下の煙道・煙突抵抗計算 排ガス流速 平均密度 抵抗計	煙道部 排ガス流速 平均密度 抵抗 抵抗計 5.10 0.62 3.80 8.90 煙突 4.97 0.62 26.25 排出部 4.97 0.62 7.66 73.31	煙道部 排ガス流速 平均密度 抵抗 抵抗計 5.22 0.60 3.90 9.00 煙突 4.82 0.62 24.69 排出部 4.82 0.62 7.20 71.79
256	空機調和設備	7.煙突及び煙道の算定方法	様式 機-007-2	一番下の欄 Z値 h _z 値	Z値 h _z 値 110.94 73.31	Z値 h _z 値 111.23 71.79
360	給排水衛生設備	28.ポンプ直送方式の算定方法	様式 機-104	抵抗計算欄	区間 区分 抵抗種別 実管長 抵抗・高低差 (J' ~ L') 90° T 分の 3.5 3.59 0.05 小計 2.56	区間 区分 抵抗種別 実管長 抵抗・高低差 (J' ~ L') 90° T 分の 0.9 0.9 0.01 小計 2.52
362	給排水衛生設備	28.ポンプ直送方式の算定方法	受水タンク以降の給水立 て主管系統図 上水	J' ~ L管の立管口径	40	50

R8.6.26

R8.6.26