

BULETIN OF NATIONAL ACADEMY OF SCIENCES
OF THE REPUBLIC OF KAZAKHSTAN

ISSN 1991-3494

Volume 2, Number 360 (2016), 216 – 221

**DEVELOPMENT OF MECHATRONIC SYSTEMS
OF MANAGING MICROCLIMATE OF GREENHOUSES**

Atyhanov A.K., Mukatay N., Ospanov A.T.

Kazakh National Agrarian University, Almaty, Kazakhstan
nureke_phd@mail.ru

Key words: microclimate of greenhouses, a mathematical model, microclimate parameters

Abstract: The most important stage of technological objects of control algorithms research is to develop an object model that reflects the processes taking place in the facility. Typical solutions for the management objects based on the simplest models, operating parameters of the abstract. Such models, due to the abstract nature of the parameters do not allow a deep study and modify the characteristics of the object. For more in-depth research and synthesis of automatic control systems are of interest model, revealing the physical basis of the object.

ЭОЖ. 631.365.2:631.234

ЖЫЛЫЖАЙ МИКРОКЛИМАТЫНЫҢ МАТЕМАТИКАЛЫҚ МОДЕЛІ

Атыханов А.К., Мұқатай Н., Оспанов А.Т.
Казақ ұлттық аграрлық университеті Алматы қаласы,
Қазақстан Республикасы, nureke_phd@mail.ru

Кілттік сөздер: жылышай микроклиматы, математикалық модель, микроклимат параметрлері.

Объектіде болып жатқан процесстерді көрсететін объектінің моделін құрастыру технологиялық объектілерді басқару алгоритімін зерттеудің маңызды кезеңі болып табылады. Объектінің басқарудың типтік шешімдері абстрактілі параметрлерге сүйенген қарапайым модельдерге негізделген. Мұндай модельдер параметрлерінің абстрактілі сипаттамаларына байланысты объектінің теренірек зерттеуге және сипаттамаларын өзгертуге мүмкіндік бермейді. Автоматты басқару жүйесін теренірек зерттеу және талдау үшін объект жұмысының физикалық негізін аштын модель ұсынылады.

1 Жылышай микроклиматының модельдерінің түрлері

Жылышай микроклиматының модельдерін негізгі екі түрге жіктейміз:

1. Жылышайда жүріп жатқан физикалық жылу және масса алмасу процесстері жайлы мәліметтер пайдаланылатын принципиалды модель. Процесстер физикалық талдамалары бар дифференциалды теңдеулермен сипатталады.

2. Жылышай микроклиматы «қара жәшік» ретінде қаралып, кіріс және шығыс өлшемдерінің өзара байланысын зерттейтін кибернетикалық модельдер. Бұл модельдердің параметрлері идентификациялау әдісімен тәжірибе жүзінде анықталады.

Қазіргі таңда жылышай микроклиматының моделіне арналған көптеген зерттеу жұмыстары бар. Барлық модельдер фотосинтез процесіне негізделген.

[1]-де ұсынылған микроклимат модельі жылышай микроклиматының моделін құрастыруға негіз болады. Бұл жұмыста үздіксіз уақытта жұмыс істейтін принципиалды модель қолданылған.

2 Жылышай микроклиматының математикалық модельін құрастыру

Модель келесідей женілдетілген амалдарға сүйене отырып құрастырылған:

1. Модель жылышайды қабырғалармен, шатырмен қоршалған ауа аумағы ретінде түсіндіреді. Микроклиматты сипаттайтын айнымалылардың кеңістікте таралуы ескерілмейді.

2. Даму процесsei кезіндегі жеміс биомассасының өзгерісі есептелінбейді. Жеміс биомассасы тұрақты мән болып қала береді.

3. Басқарылатын объект тұрақты сыйайлы ретінде қарастырылады.

Жылышай ішіндегі ауа температурасының өзгерісіне әсер ететін энергияның жылулық тенгерімінің тендеуі келесідей:

$$\rho \cdot V \cdot C \cdot \frac{dT(t)}{dt} = Q_{k\pi c} - (Q_{\text{корш}} + Q_{\text{таза}}) \quad (1)$$

мұндағы ρ – ауа тығыздығы (kg/m^3);

V - ауа көлемі (m^3);

C - ауаның меншікті жылу сыйымдылығы ($\text{Дж}/\text{град} \cdot \text{кг}$);

$T(t)$ – жылышай ішіндегі температура (град);

$Q_{k\pi c}$ – қыздыру жүйесінен келетін жылу (Вт);

$\Sigma Q_{\text{корш}}$ – қоршаулар арқылы кететін жылу шығындары (Вт);

$Q_{\text{таза}}$ – Таза ауаны жылыштуға кететін жылу шығыны (Вт);

(1) тендеу мүшелерін жеке-жеке ашып көрсетейік.

Кыздыру жүйесінен келетін жылу:

$$Q_{k\pi c} = G_{\text{жылу}} \cdot C_{\text{жылу}} (T_{\text{бас}} - T_{\text{соңғы}}) \quad (2)$$

мұндағы $G_{\text{жылу}}$ – жылу тасымалдағыш шығыны ($\text{кг}/\text{с}$);

$C_{\text{жылу}}$ – жылу тасымалдағыштың меншікті жылу сыйымдылығы ($\text{Дж}/\text{град} \cdot \text{кг}$);

$T_{\text{бас}}, T_{\text{соңғы}}$ – жылу алмастырғыштың кірісіндегі және шығысындағы температура (град).

Жылышай қоршаулары арқылы кететін жылу шығындары [3, 47 бет]

$$Q_{\text{корш}} = \sum k \cdot F \cdot (T_{\text{ишкі}} - T_{\text{сыртқы}}) \quad (3)$$

мұндағы k – қоршаулар арқылы берілетін жылу коэффициенті ($\text{Дж}/(\text{м}^2 \cdot \text{с} \cdot {}^\circ\text{C})$);

F – қоршau ауданы (м^2);

$T_{\text{ишкі}}$ – жылышай ішіндегі ауа температурасы (град);

$T_{\text{сыртқы}}$ – сырттағы ауа температурасы (град);

$T_{\text{ишкі}} - T_{\text{сыртқы}}$ – ауа температурасының төмендеуі (град);

Таза ауаны жылыштуға кететін жылу шығыны [3]:

$$Q_{\text{таза}} = G_{\text{таза}} \cdot C_{\text{ауа}} (T_{\text{ишкі}} - T_{\text{сыртқы}}) \quad (4)$$

мұндағы, $G_{\text{таза}}$ – жылышайды желдетуге кететін таза ауа шығыны ($\text{кг}/\text{с}$);

$C_{\text{ауа}}$ – ауаның меншікті жылу сыйымдылығы ($\text{Дж}/\text{кг град}$);

$T_{\text{ишкі}}$ – жылышай ішіндегі ауа температурасы (град);

$T_{\text{сыртқы}}$ – сырттағы ауа температурасы (град);

Ашылған (2), (3), (4) тендеулердің коя отырып, (1) тендеуді толық жазамыз:

$$\rho \cdot V \cdot C \cdot \frac{dT(t)}{dt} = G_{\text{жылу}} \cdot C_{\text{жылу}} - \sum (k \cdot F) \cdot (T_{\text{ишкі}} - T_{\text{сыртқы}}) \cdot G_{\text{таза}} \cdot C_{\text{ауа}} (T_{\text{ишкі}} - T_{\text{сыртқы}}) \quad (5)$$

Жылышай атмосферасындағы судың массалық тенгерім тендеуі келесідей:

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dX(t)}{dt} = G_{\text{таза}} \cdot X_{\text{таза}} - G_{\text{шығыс}} \cdot X_{\text{шығыс}} + G_{\text{бу}} \quad (6)$$

мұндағы ρ – ауа тығыздығы (kg/m^3);

V – ауа көлемі (m^3);

$X(t)$ – жылышай атмосферасының абсолюттік ылғалдылығы ($\text{kg}_{\text{cy}}/\text{kg}_{\text{ауа}}$);

$G_{\text{таза}}$ – таза ауа шығыны ($\text{kg}/\text{с}$);

$X_{\text{таза}}$ – таза ауаның абсолюттік ылғалдылығы ($\text{kg}_{\text{cy}}/\text{kg}_{\text{ауа}}$);

$G_{\text{шығыс}}$ – сыртқа шығатын ауа шығыны ($\text{kg}/\text{с}$);

$X_{\text{шығыс}}$ – сыртқа шығатын ауаның абсолюттік ылғалдылығы ($\text{kg}_{\text{cy}}/\text{kg}_{\text{ауа}}$);

$G_{\text{бу}}$ – бу шығыны ($\text{kg}/\text{с}$);

Жылышай атмосферасындағы көмірқышқыл газдың массалық тенгерімінің тендеуі [2, 81 бет] келесідей анықталады:

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dM_{CO_2}(t)}{dt} = G_{maza} \cdot M_{CO_2 maza} - G_{шығ} \cdot M_{CO_2 шығ} + oxi(t, m) \quad (7)$$

$M_{CO_2}(t)$ – жылышкай ішіндегі атмосфераның құрамындағы CO_2 –нің абсолюттік мәні $\kappa_{CO_2}/\kappa_{ayu}$;

$M_{CO_2 maza}$ – таза атмосфераның құрамындағы CO_2 –нің абсолюттік мәні $\kappa_{CO_2}/\kappa_{ayu}$;

$M_{CO_2 шығ}$ – жылышкайдан шығатын ауаның құрамындағы CO_2 абсолюттік мәні (κ_{CO_2}/c);

$oxi(t, m)$ – аудағы қышқылдану процесі.

Құрастырылған тендеулерге сүйене отырып температура, ылғылдылық және көміркышқыл газын мәндерін алу үшін келесі мәндерді дифференциалды тендеулерден кесіп аламыз.

(5) температура тендеуін дифференциалды формада жазамыз:

$$\begin{aligned} \rho \cdot V \cdot C \cdot \frac{dT(t)}{dt} &= G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) - \\ &- \sum k \cdot F \cdot (T_{иүкі} - T_{сыртқы}) - G_{maza} \cdot C_{ayu}(T_{иүкі} \cdot T_{сыртқы}) \\ \frac{dT(t)}{dt} &= \frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) - \\ &- \sum k \cdot F \cdot (T_{иүкі} \cdot T_{сыртқы}) - G_{maza} \cdot C_{ayu}(T_{иүкі} \cdot T_{сыртқы}) \end{aligned} \right] \end{aligned} \quad (8)$$

Шығатын ауа температурасын жылышкай ішіндегі ауа температурасы ретінде аламыз ($T_{иүкі} = T$). Сонда тендеу келесі түрге ие болады:

$$\frac{dT(t)}{dt} = \frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) - \\ &- \sum k \cdot F \cdot (T(t) \cdot T_{сыртқы}) - G_{maza} \cdot C_{ayu}(T(t) \cdot T_{сыртқы}) \end{aligned} \right] \quad (9)$$

Бірінші реттік сзызықты біртекті емес дифференциалды тендеу алдық. Оны келесі түрде көрсестейік:

$$\frac{dT(t)}{dt} + \frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} T(t) = \frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) + \\ &+ T_{сыртқы} \sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu} \end{aligned} \right] \quad (10)$$

$\mu(t)$ қосымша функциясын анықтай аламыз:

$$\mu(t) = e^{\int \frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} dt}$$

$\frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} = \text{const}$ деп аламыз.

Сонда:

$$\mu(t) = e^{\frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} t} \quad (11)$$

(10) шығыс мәнін (11) мәніне көбейтіміз:

$$\begin{aligned} \frac{dT(t)}{dt} \cdot \mu(t) + \frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} T(t) \cdot \mu(t) &= \frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) + \\ &+ T_{сыртқы} (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}) \end{aligned} \right] \cdot \mu(t) \\ \frac{d(T(t) \cdot \mu(t))}{dt} &= \frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) + \\ &+ T_{сыртқы} (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}) \end{aligned} \right] \cdot \mu(t) \end{aligned} \quad (12)$$

(12) тендеуді интеграциялаймыз:

$$T(t) \cdot \mu(t) = \int \frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) + \\ &+ T_{сыртқы} (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}) \end{aligned} \right] \cdot \mu(t) dt \quad (13)$$

$\frac{1}{\rho V C} \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) + \\ &+ T_{сыртқы} (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}) \end{aligned} \right]$ көбейтіндіні интегралдан шығарып алып, тендеудің екі жағында $\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}$ –та көбейтеміз:

$$\begin{aligned} T(t) \cdot \mu(t) \cdot (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}) &= \\ \frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} \cdot \left[\begin{aligned} &G_{жылу} \cdot C_{жылу}(T_{бас} - T_{сөнгі}) + \\ &+ T_{сыртқы} (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu}) \end{aligned} \right] &. \\ \cdot \int \frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{ayu})}{\rho V C} dt & \end{aligned} \quad (14)$$

Интегралды аламыз:

$$T(t) \cdot \mu(t) \cdot (\sum k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{aya}) = \\ \left[\frac{G_{жылу} \cdot C_{жылу} (T_{бас} - T_{сөнгү})}{\rho V C} + \right] \cdot e^{\frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{aya}) t}{\rho V C}} + \text{const} \quad (15)$$

const орнына T_0 қойып $T(t)$ -ны келесідей өрнектейміз:

$$T(t) = \frac{\left[\frac{G_{жылу} \cdot C_{жылу} (T_{бас} - T_{сөнгү})}{\rho V C} + \right] \cdot e^{\frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{aya}) t}{\rho V C}} + T_0}{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{aya}) \cdot e^{\frac{(\Sigma k \cdot F + G_{maza} \cdot C_{aya}) t}{\rho V C}}} \quad (16)$$

мұндағы T_0 – бастапқы температура.

Абсолютті ылғалдылық мәнін аламыз. Ылғалдылық теңдеуін (6) дифференциалдық формада жазамыз.

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dX(t)}{dt} = G_{maza} \cdot X_{maza} - G_{шығ} \cdot X_{шығ} + G_{бұ}$$

Шығыс ауаның ылғалдығын жылыштайтады. Онда теңдеу келесідей болады:

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dX(t)}{dt} = G_{maza} \cdot X_{maza} - G_{шығ} \cdot X + G_{бұ} \quad (17)$$

Алынған бірінші реттік дифференциалдық теңдеуді каноникалық түрде көрсетеміз:

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dX(t)}{dt} = G_{шығ} \cdot X = G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ} \\ \frac{dX(t)}{dt} + \frac{G_{шығ}}{\rho \cdot V} \cdot X = \frac{G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}}{\rho \cdot V} \quad (18)$$

$\mu(t)$ көмекші функциясын анықтаймыз:

$$\mu(t) = e^{\int \frac{G_{шығ}}{\rho \cdot V} dt}$$

$\frac{G_{шығ}}{\rho \cdot V} = \text{const}$ деп аламыз, сонда:

$$\mu(t) = e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} \quad (19)$$

(18) шығыс мәнін (19) мәніне көбейтеміз:

$$\frac{dX(t)}{dt} \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} + \frac{G_{шығ}}{\rho \cdot V} \cdot X(t) \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} = \frac{G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}}{\rho \cdot V} \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}}$$

Түрлендіреміз:

$$\frac{d(X(t) \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}})}{dt} = \frac{G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}}{\rho \cdot V} \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} \quad (20)$$

$\frac{G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}}{\rho \cdot V} = \text{const}$ деп алғып, (20)-шы теңдеуді t бойынша интеграциялаймыз:

$$X(t) \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} = \frac{G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}}{\rho \cdot V} \int e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} dt \quad (21)$$

Теңдеудің екі жағында $G_{шығ}$ -ка көбейтіп және интегралын аламыз:

$$X(t) \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} \cdot G_{шығ} = (G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}) e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} + \text{const} \quad (22)$$

const-ның орнына X_0 қойып, $X(t)$ аламыз:

$$X(t) = \frac{(G_{maza} \cdot X_{maza} + G_{бұ}) \cdot e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} + X_0}{e^{\frac{G_{шығ} t}{\rho \cdot V}} \cdot G_{шығ}} \quad (23)$$

мұндағы X_0 – бастапқы ылғалдылық.

CO_2 құрамының мәнін табамыз. Жылыштайтады. Атмосфера азындағы көмірқышқыл газының массалық теңгерімін (7) дифференциалдық түрде жазамыз:

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dM_{CO_2}(t)}{dt} = G_{maza} \cdot M_{CO_2 maza} - G_{шығ} \cdot M_{CO_2 шығ} + \text{oxi (t, m)}$$

Сыртқа шығатын ауаның құрамындағы CO_2 –ні жылышкай ішіндегі ауаның құрамындағы CO_2 деп алайық ($M_{\text{CO}_2\text{шыз}} = M_{\text{CO}_2}$). онда тендеу келесідей болады:

$$\rho \cdot V \cdot \frac{dM_{\text{CO}_2}(t)}{dt} = G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} - G_{\text{шыз}} \cdot M_{\text{CO}_2}(t) + \text{oxi (t, m)} \quad (24)$$

Алынған бірінші реттік дифференциалдық тендеуді келесідей көрсетейік:

$$\frac{dM_{\text{CO}_2}(t)}{dt} + \frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} \cdot M_{\text{CO}_2}(t) = \frac{G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}}{\rho \cdot V} \quad (25)$$

$\mu(t)$ қосымша функциясын анықтаймыз:

$$\mu(t) = e^{\int \frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} dt}$$

$\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} = \text{const}$ деп аламыз:

$$\mu(t) = e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \quad (26)$$

(25) шығыс мәнін (26) мәніне көбейтеміз:

$$\frac{dM_{\text{CO}_2}(t)}{dt} e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} + \frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} \cdot M_{\text{CO}_2}(t) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} = \frac{G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}}{\rho \cdot V} \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t}$$

Түрлендіреміз:

$$\frac{d \left(M_{\text{CO}_2}(t) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \right)}{dt} = \frac{G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}}{\rho \cdot V} \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \quad (27)$$

$\frac{G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}}{\rho \cdot V} = \text{const}$ деп алып, тендеуді интегралдаймыз:

$$M_{\text{CO}_2}(t) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} = \frac{G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}}{\rho \cdot V} \int e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} dt} \quad (28)$$

Тендеудің екі жағында $G_{\text{шыз}}$ -қа көбейтеміз және интегралын аламыз:

$$M_{\text{CO}_2}(t) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \cdot G_{\text{шыз}} = (G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} + \text{const} \quad (29)$$

Const-тың орнына M_{CO_2} -ні қойып $M_{\text{CO}_2(t)}$ бейнелейміз:

$$M_{\text{CO}_2(t)} = \frac{(G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} + M_{\text{CO}_2\text{0}}}{e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \cdot G_{\text{шыз}}} \quad (30)$$

мұндағы $M_{\text{CO}_2\text{0}}$ – көмірқышқыл газының бастапқы мәні.

Сөйтіп, жылышкай микроклиматын сипаттайтын тендеулер жүйесі келесідей түрге ие:

$$\left\{ \begin{array}{l} T(t) = \frac{\left[G_{\text{жылу}} \cdot C_{\text{жылу}} (T_{\text{бас}} - T_{\text{соңғы}}) + \right] \cdot e^{\frac{\sum k \cdot F + G_{\text{маза}} \cdot C_{\text{ая}}}{\rho \cdot V \cdot C} t} + T_0}{(\sum k \cdot F + G_{\text{маза}} \cdot C_{\text{ая}}) \cdot e^{\frac{\sum k \cdot F + G_{\text{маза}} \cdot C_{\text{ая}}}{\rho \cdot V \cdot C} t}} \\ X(t) = \frac{(G_{\text{маза}} \cdot X_{\text{маза}} + G_{\text{бү}}) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} + X_0}{e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \cdot G_{\text{шыз}}} \\ M_{\text{CO}_2(t)} = \frac{(G_{\text{маза}} \cdot M_{\text{CO}_2\text{маза}} + \text{oxi (t, m)}) \cdot e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} + M_{\text{CO}_2\text{0}}}{e^{\frac{G_{\text{шыз}}}{\rho \cdot V} t} \cdot G_{\text{шыз}}} \end{array} \right. \quad (31)$$

Бұл жұмыста келтірілген модель (31) жылышкай микроклиматын сипаттайды және басқару алгоритімін сараптауға және талдауға мүмкіндік береді. Модель микроклимат параметрлерінің жылышкай аумағы және биіктігі бойынша таралуын қарастыrmайды.

Қорытынды

Модель жылышкай микроклиматының параметрлері бойынша есептеулер жүргізуге, микроклиматтың әр параметрінің қалғандарына эсерін болжауға мүмкіндік береді, сондай-ақ, модель көмегімен бақылау сапасының көрсеткіштерін есептей аламыз.

ЭДЕБИЕТ

1. Семенов, В.Г. Математическая модель микроклимата теплицы. / В.Г. Семенов, Е.Г. Крущель // Известия ВолгГТУ. – 2009. -№6. – с.32-35.
2. Олссон, Г. Цифровые системы автоматизации и управления. / Г. Олссон, Д. Пиани. – СПб.: Невский диалект, 2001г. – 557 с.
3. А.Г. Егизаров. Общая теплотехника, теплоснабжение и вентиляция. Учебник для вузов. – М.: Стройиздат, 1982. – 215 с.

REFERENCES

1. Semenov, V.G. Mathematical model of greenhouse's microclimate. / V.G. Semenov, Y.G. Krushel // News VolgGTU. – 2009. -№6. – p.32-35.
2. Olsson, G. Digital systems of automation and controlling. / G. Olsson, D. Piyani. – СПб.: Nevsk dialect, 2001y. – 557 p.
3. A.G. Yegizarov. Total heating equipment, heating and ventilation. Textbook for universities. – M.: Stroizdat, 1982. – 215 p.

МАТЕМАТИЧЕСКАЯ МОДЕЛЬ МИКРОКЛИМАТА ТЕПЛИЦЫ
Атыханов А.К., Мукатай Н., Оспанов А.Т.

Ключевые слова: Микроклимат теплицы, математическая модель, параметры микроклимата

Аннотация. Важнейшей стадией исследования алгоритмов управления технологическими объектами является разработка модели объекта, которая отражает происходящие процессы в объекте. Типовые решения по управлению объектами основаны на простейших моделях, оперирующих абстрактными параметрами. Такие модели, в связи с абстрактным характером параметров, не дают возможности глубокого изучения и изменения характеристик объекта. Для более глубокого исследования и синтеза систем автоматического управления представляют интерес модели, раскрывающие физические основы работы объекта.