

Asignatura	Tecnología de Invernaderos (5º Curso, IA)
Profesores	María M. González-Real y A. Baille (mayla.gonreal@upct.es, alain.baille@upct.es) Universidad Politécnica de Cartagena. ETSIA Área de Ingeniería Agroforestal
Aplicaciones en Excel Parte IV	Cálculo de coeficientes de intercambio por convección

ÍNDICE DEL CONTENIDO

- CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE INTERCAMBIO POR CONVECCIÓN DE UN TUBO DE CALEFACCIÓN
- VARIACIÓN DE LAS PROPIEDADES FÍSICAS DEL AIRE ($P = 101,3$ KPA) CON LA TEMPERATURA ($T, ^\circ\text{C}$)
- VARIACIÓN DE LAS PROPIEDADES FÍSICAS DEL AGUA ($P = 101,3$ KPA) CON LA TEMPERATURA ($T, ^\circ\text{C}$)

Soporte informático: Fichero 04_TecInv_Excel_Convec.xls

ENUNCIADO

1- A partir de los datos que se adjuntan en el fichero

- (a) Determinar el régimen de convección (libre o forzada) que rige el transporte de energía entre un tubo aéreo de calefacción y el aire del invernadero.
- (b) Determinar el régimen del flujo (laminar, turbulento)
Convección libre: flujo laminar para $\text{Rayleigh} < 10^8$
Convección forzada: flujo laminar para $10^2 < \text{Reynolds} < 10^5$
- (c) Calcular el coeficiente de intercambio por convección del tubo ($h_{\text{cvi}}, \text{W m}^{-2} \text{K}^{-1}$) aplicando el análisis adimensional y a partir de las fórmulas simplificadas que se dan en Lectura Complementaria Parte IV.

Datos de entrada en el fichero Excel (hoja: “fichero”)

- La temperatura exterior del tubo ($T_{\text{T}}, ^\circ\text{C}$),
- El diámetro exterior del tubo (d_{e}, m)
- La temperatura del aire del invernadero ($T_{\text{a}}, ^\circ\text{C}$)
- La velocidad del aire del invernadero ($v, \text{m s}^{-1}$)
- Propiedades físicas del aire. La variación de las propiedades físicas del aire con la temperatura se da en este documento y en la hoja del fichero Excel “Propied_Físicas_Fluido”:

2- A partir de los datos que se dan en el fichero Excel y de las fórmulas derivadas del análisis adimensional (Lectura Complementaria Parte IV, Cuadro 5) se pide elegir la fórmula que permite calcular el coeficiente de intercambio por convección

de un cambiador de calor, con tubos dispuestos en paralelo, por los que circula agua.

(a) Calcular el coeficiente de intercambio por convección al interior de un tubo (h_{cvi} , $W m^{-2} K^{-1}$):

- Temperatura del agua al interior de los tubos (T_{ag} , °C),
- El diámetro interior del tubo (d_i , m)
- Caudal del agua al interior de los tubos (D , $kg s^{-1}$)
- Propiedades físicas del agua. La variación de las propiedades físicas del aire y del agua con la temperatura se da en este documento y en la hoja del fichero Excel “Propied_Físicas_Fluido”:

(b) Calcular el coeficiente de intercambio al exterior de los tubos (h_{cve} , $W m^{-2} K^{-1}$) por los que se hace circular un flujo de aire perpendicular a su diámetro:

- Temperatura del aire del invernadero (T_a , °C),
- El diámetro exterior del tubo (d_e , m)
- Velocidad del aire a través de los tubos (v_a , $kg s^{-1}$)

- VARIACIÓN DE LAS PROPIEDADES FÍSICAS DEL AIRE (P = 101,3 KPA) CON LA TEMPERATURA (T, °C)

- Densidad $\rho_a = -0,0046 T + 1,3009$ ($kg m^{-3}$)
- Viscosidad $\mu_a = (5)(10^{-8}) T + (1,709)10^{-5}$ ($kg m^{-1} s^{-1}$)
- Capacidad calorífica $C_{pa} = -0,08 T + 1004,8$ ($J kg^{-1} K^{-1}$)
- Conductividad térmica $k_a = (7,245)(10^{-5}) T + 0,02415$ ($J s^{-1} m^{-1} K^{-1}$)
- Coeficiente de dilatación $\beta = 1/(T + 273,16)$ (K^{-1})

- VARIACIÓN DE LAS PROPIEDADES FÍSICAS DEL AGUA (P = 101,3 KPA) CON LA TEMPERATURA (T, °C)

- Densidad $\rho_{ag} = -0,00404 T^2 - 0,03214 T + 1000,01143$ ($kg m^{-3}$)
- Viscosidad $\mu_{ag} = (2,77679)(10^{-7}) T^2 - (3,90793)(10^{-5}) T + (1,75754)(10^{-3})$ ($kg m^{-1} s^{-1}$)
- Capacidad calorífica $C_{pag} = -0,660 T + 4193,2$ ($J kg^{-1} K^{-1}$)
- Conductividad térmica $K_{ag} = (10^{-3}) T + 0,570$ ($J s^{-1} m^{-1} K^{-1}$)
- Coeficiente de dilatación $\beta = 1/(T + 273,16)$ (K^{-1})

Módulos de Prandtl, Grashoff, Reynolds, Rayleigh y Nusselt

- Módulo de Prandtl
$$\text{Pr} = \frac{\mu C_p}{k}$$
- Módulo de Grashoff
$$\text{Gr} = g \left(\frac{\rho}{\mu} \right)^2 \beta d^3 |\Delta T|$$
- Módulo de Reynolds
$$\text{Re} = \frac{v d \rho}{\mu}$$
- Módulo de Rayleigh:
$$\text{Ra} = (\text{Gr})(\text{Pr})$$
- Módulo de Nusselt:
$$\text{Nu} = \frac{h_T \ell}{k}$$

siendo :

g = aceleración de la gravedad ($= 9,81 \text{ m s}^{-2}$)

d = diámetro (longitud característica de la superficie en la dirección del flujo)

ΔT = diferencia de temperatura entre la superficie y el fluido ($= T_s - T_f$)

Asignatura	Tecnología de Invernaderos (5º IA)
Profesora	María M. González-Real y A. Baille (mayla.gonreal@upct.es, alain.baille@upct.es) Universidad Politécnica de Cartagena. ETSIA Área de Ingeniería Agroforestal
Aplicaciones en Excel Parte IV	Modelos de balance de energía. Diseño de un sistema de calefacción por tubos aéreos para cubrir la demanda energética de un invernadero

ÍNDICE DEL CONTENIDO

- **DIMENSIONAR UN SISTEMA DE CALEFACCIÓN POR TUBOS AÉREOS METÁLICOS PARA CUBRIR LAS NECESIDADES ENERGÉTICAS DE UN INVERNADERO**
- **ETAPAS DEL CÁLCULO**
- **EJEMPLO DE CÁLCULO DE LA DISTRIBUCIÓN DE FRECUENCIAS PARA ELEGIR LA TEMPERATURA EXTERIOR UTILIZADA EN EL DISEÑO**

Soporte informático: Fichero 04_TecInv_Excel_Tubos.xls

ENUNCIADO

PARTE (A): Hoja Excel “Dim Tubos Aer”. Evaluar el coeficiente de intercambio y el flujo disipado por tubos aéreos metálicos en función de la temperatura de las superficies que rodean a los tubos, de la temperatura de consigna del aire del invernadero, de la temperatura y del caudal del agua que circula al interior de los tubos. Los tubos se han dispuesto en paralelo a partir de bucles que tienen una longitud de 60 m. Los cálculos que se piden en esta parte deben de evaluarse para un bucle.

PARTE (B)

(b1). Hoja Excel “Consumo Anual”. Calcular el consumo energético diario de un invernadero (balance de pérdidas por radiación, por convección y por fugas), durante el período de Noviembre a Febrero, en función de la geometría del invernadero, de las condiciones climáticas externas y del tipo de pared. Se trata de un invernadero instalado en el Campo de Cartagena, formado por 10 módulos. Cada módulo tiene una superficie de suelo $S = 360 \text{ m}^2$ (12mx30m), un volumen $V = 1260 \text{ m}^3$, siendo el cociente superficie techo/suelo $Sp/S = 1,06$. La pared de cubierta es de PE térmico (coeficientes de transmisión: $\tau_p = 0,55$, emisividad pared interior $\varepsilon_{pi} = 0,45$ y exterior $\varepsilon_{pe} = 0,45$). Las necesidades energéticas se evaluarán primero para un módulo de invernadero, antes de calcular las necesidades totales del invernadero.

(b2). Hoja Excel “Nec Energ”. Repetir el cálculo realizado en el apartado (a) con el objeto de calcular la demanda energética del invernadero para las condiciones extremas de temperatura y de velocidad de viento más probables en la zona. Estas condiciones se eligen a partir de la distribución de frecuencias de los valores horarios de temperatura exterior que se dan en la Hoja Excel “Elegir T”. Dado que no se dispone de valores horarios de velocidad de viento, se ha fijado el valor de $u = 3 \text{ m s}^{-1}$.

PARTE (C): Hoja Excel “Bucles”. Calcular la longitud total de los tubos y el número de bucles que es preciso instalar en un modulo y en el invernadero con el objeto de cubrir sus

necesidades energéticas. Se desea que el ΔT ($T_{\text{age}} - T_{\text{ags}}$) entre la temperatura del agua a la entrada y a la salida de una bucle no sea superior a 5°C . Las condiciones impuestas son las siguientes:

- Temperatura del agua a la entrada de una bucle, $T_{\text{age}} = 80^\circ\text{C}$
- Temperatura del agua a la salida de una bucle, $T_{\text{ags}} = 75^\circ\text{C}$

- ETAPAS DEL CÁLCULO

A- PARTE (A). HOJA EXCEL “DIM TUBOS AÉREOS”

Consideremos un sistema de calefacción por tubos aéreos de acero, dispuestos en paralelo a partir de bucles de 60 m de longitud, con las características que se adjuntan. El caudal másico del agua que circula al interior de una bucle es $D_{\text{ag}} = 0.324 \text{ kg s}^{-1}$ y los radios exterior e interior de los tubos son, respectivamente, $R_e = 0.030 \text{ m}$, $R_i = 0.0275 \text{ m}$. La conductividad del acero es $K = 60 \text{ W m}^{-1} \text{ K}^{-1}$. (El índice cb se refiere a 1 m^2 de superficie de intercambio del tubo).

Cálculo del coeficiente global de intercambio y del flujo disipado por tubos metálicos

(1)- Caudal de agua de un tubo por unidad de sección: G_{ag} ($\text{kg m}^{-2} \text{ sección s}^{-1}$)

(2)- Coeficiente de transferencia al interior de un tubo: h_i . (Para valores de Reynolds $> 4 \cdot 10^3$):

$$h_i = \frac{1}{r_i} = a_1 \frac{G_{\text{ag}}^{0.8}}{d_i^{0.2}} \quad (\text{W m}_{\text{cb}}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

r_i = resistencia asociada a la transferencia ($\text{m}^2 \text{ K W}^{-1}$)

d_i = diámetro interior del tubo (m)

a_1 depende de las propiedades térmicas del agua ($a_1 = 0.016 \text{ K}^{0.6} (C_p / \mu)^{0.4}$: conductividad, k , viscosidad, μ , y calor específico, C_p). Para una gama amplia de temperatura de agua, t_{ag} , se puede evaluar a partir de:

$$a_1 = 3.890 + 0.0576 t_{\text{ag}}.$$

(3)- Coeficiente de transferencia por conducción a través de la pared, h_{cd}

$$h_{\text{cd}} = \frac{1}{r_{\text{cd}}} = \frac{k}{R_e} \frac{1}{\ln(R_e / R_i)} \quad (\text{W m}_{\text{cb}}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

r_{cd} = resistencia asociada a la transferencia ($\text{m}^2 \text{ K W}^{-1}$)

(4)- coeficiente de transferencia por convección/radiación al exterior del tubo, h_e .

La resistencia a la transferencia por convección/radiación al exterior del tubo ($r_e = 1/h_e$) engloba dos resistencias, dispuestas en paralelo: una resistencia por convección, $r_{\text{ce}} (= 1/h_{\text{ce}})$, y una resistencia por “radiación”, $r_{\text{re}} (= 1/h_{\text{re}})$.

(4a) Estimación del coeficiente de intercambio por convección libre h_{ce}

- En régimen laminar:

$$h_{ce} = \frac{1}{r_{ce}} = 1.32 \left(|T_T - T_a| / d_e \right)^{0.25} \quad (\text{W m}_{cb}^{-2} \text{K}^{-1})$$

- En régimen turbulento:

$$h_{ce} = \frac{1}{r_{ce}} = 1.24 \left(|T_T - T_a| / d_e \right)^{0.33} \quad (\text{W m}_{cb}^{-2} \text{K}^{-1})$$

con T_T = temperatura de la superficie de los tubos ($T_T = (T_{age} + T_{ags})/2$) y d_e = diámetro exterior tubos (m).

(4b) coeficiente de intercambio por radiación, h_{re} , hacia las superficies vecinas del invernadero

$$h_{re} = \frac{1}{r_{re}} = \frac{\varepsilon_T \sigma (T_T^4 - T_r^4)}{T_T - T_a} \quad (\text{W m}_{cb}^{-2} \text{K}^{-1})$$

T_r = temperatura media de los cuerpos que rodean al tubo de calefacción ($= t_r + 273 \text{ K}$). ε_T (= 0.90) es la emisividad del tubo para las longitudes de onda larga y σ la constante de Stefan Boltzman ($= 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ W m}^{-2} \text{ K}^{-4}$).

(4c) coeficiente de intercambio al exterior del tubo, h_e

$$h_e = 1/r_e \quad \text{y} \quad r_e = \frac{r_{ce} r_{re}}{r_{ce} + r_{re}}$$

(5a)- resistencia total a la transferencia de calor, r_{cb}

$$r_{cb} = r_i + r_{cd} + r_e \quad (\text{m}_{cb}^2 \text{K W}^{-1})$$

(5b)- coeficiente de intercambio total del cambiador, h_{cb}

$$h_{cb} = \frac{1}{r_{cb}} \quad (\text{W m}_{cb}^{-2} \text{K}^{-1})$$

(6)- flujo disipado por m^2 de cambiador:

$$\Phi_{cb} = h_{cb} (T_T - T_a) \quad (\text{W m}_{cb}^{-2})$$

B- PARTE (B). HOJA EXCEL “CONSUMO ANUAL” Y (“NEC ENERG)**Datos de entrada para valores medios nocturnos del clima de Cartagena en invierno**

- Velocidad del viento, u (m s^{-1})

- Tasa de renovación del aire, Z (s^{-1}); $Z = 0.0000556 + 0.00009 u$

- Temperatura del aire exterior t_o .
- Humedad relativa $HR_o = 90 \%$
- Temperatura de consigna del aire $t_a = 16^\circ\text{C}$
- Temperatura de la vegetación $t_v \approx t_a$
- Temperatura de la pared: en primera aproximación, $t_p \approx (t_o + t_a)(2/3)$
- Temperatura media de las superficies que rodean a los tubos, $t_r \approx 12^\circ\text{C}$
- $\sigma = (5.67)(10^{-8}) \text{ W m}^{-2} \text{ K}^{-4}$
- densidad del aire: $\rho = 1.25 \text{ kg m}^{-3}$
- calor específico del aire $C_p = 1003.2 \text{ J kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$

Cálculos de pérdidas (expresadas por m^2 de suelo)

(1)- Pérdidas por radiación:

$$R_{np} \approx 0.85 \frac{S_p}{S} (R_A - R_v) \left(\tau_p + \frac{\epsilon_{pe} \cdot \epsilon_{pi}}{\epsilon_{pe} + \epsilon_{pi}} \right) \quad (\text{W m}^{-2}_{\text{suelo}})$$

R_A = radiación atmosférica, R_v = radiación vegetación (W m^{-2})

ϵ_A = la emisividad aparente de la bóveda celeste (función de la humedad del aire):

$$\epsilon_A = 0.560 + 0.2729 \sqrt{e_o}$$

e_o = tensión de vapor actual del aire (kPa)

La tensión de vapor saturante, e^*_o , a la temperatura t_o ($^\circ\text{C}$).

$$e^*_o(t_o) = 0.6107 \left[1 + \sqrt{2} \sin\left(\frac{t_o}{3}\right) \right]^{8.827} \quad (\text{kPa})$$

(2)- Pérdidas por convección forzada entre la pared y el aire exterior:

- Coeficiente de intercambio por convección forzada:

$$h_{ce} = 2.8 + 1.6 u \quad (\text{W m}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

- las pérdidas por convección:

$$Q_{ce} = \frac{S_p}{S} h_{ce} (T_p - T_o) \quad (\text{W m}^{-2}_{\text{suelo}})$$

(3)- Pérdidas por fugas (renovación de aire con la ventilación cerrada)

- Coeficiente de intercambio por fugas:

$$h_F = \frac{V}{S} \rho C_p Z \quad (\text{J m}^{-2} \text{ s}^{-1} \text{ K}^{-1}) \quad \text{o bien} \quad (\text{W m}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

- Las pérdidas por fugas:

$$Q_F = h_F (T_a - T_o) \quad (\text{W m}^{-2}_{\text{suelo}})$$

(4)- Pérdidas a través de la pared

- Energía disipada a través de la pared:

$$Q_p = R_{npe} + Q_{ce} \quad (\text{W m}^{-2})$$

- Coeficiente de pérdidas a través de la pared:

$$h_p = \frac{Q_p}{(T_a - T_o)} \quad (\text{W m}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

(5)- Pérdidas totales incluyendo las fugas:

- Necesidades energéticas del invernadero

$$Q_T = R_{np} + Q_{ce} + Q_F \quad (\text{W m}^{-2}_{\text{suelo}})$$

- Coeficiente global de pérdidas térmicas del invernadero:

$$K = h_p + h_F \quad (\text{W m}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

$$\text{o bien : } K = Q_T / (T_a - T_o) \quad (\text{W m}^{-2} \text{ K}^{-1})$$

(6)- Calcular el porcentaje de pérdidas por radiación, convección y fugas respecto a las pérdidas totales.

C- PARTE (c). Hoja Excel “Bucles”

Cálculo del número de bucles y de la longitud total de los tubos

A partir de los cálculos realizados en los apartados (a) y (b) y de la temperatura exterior elegida para estimar la demanda energética del invernadero (Hoja Excel “Elegir T°”), calcular:

- (1) Consumo energético (Q_T) de un módulo y el consumo energético total (en KW)
- (2) Longitud total de los tubos aéreos para un módulo y para la superficie total del invernadero
- (3) N° de bucles que es preciso instalar en un módulo y en la superficie total del invernadero
- (4) Verificar, a partir de la relación que se da a continuación, que el caudal adoptado ($D_{ag} = 0.324 \text{ kg s}^{-1}$) en el apartado (a) es correcto:

$$u_{ag} = \Phi / \left(\pi R_e^2 \rho_{ag} C_{pag} (T_{age} - T_{ags}) \right)$$

donde: Φ = flujo disipado por una bucle de calefacción (W), u_{ag} = velocidad del agua en una bucle (m s^{-1}), ρ_{ag} = densidad del agua (1000 kg m^{-3}), C_{pag} = calor específico del agua ($4180 \text{ J kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$)

- EJEMPLO DE CÁLCULO DE LA DISTRIBUCIÓN DE FRECUENCIAS PARA ELEGIR LA TEMPERATURA EXTERIOR UTILIZADA EN EL DISEÑO

Se dispone en la Hoja Excel (“Clima”) de una base de datos climáticos de la Estación de San Javier (Murcia) que abarca de 1985 a 1989 (21.842 horas):

- Temperatura mínima, $T_{o,\min}$ (°C); - Temperatura máxima, $T_{o,\max}$ (°C)
- Temperatura media (valor horario), T_o (°C)
- Radiación global solar, G_o (W m^{-2})
- Velocidad del viento ($v \text{ m s}^{-1}$)

A partir de esta base de datos se ha calculado la distribución de frecuencias de la temperatura mínima exterior. Basándose en la distribución de frecuencias decidir qué nivel de temperatura exterior se va a utilizar para dimensionar el sistema de calefacción.

La distribución de frecuencias ya se da calculada y se ha llevado a cabo como se detalla en lo que sigue:

- Preparar una columna con las clases que se desean estudiar (i clases). Por ejemplo:

Clases $T_{o,min}$
(i) °C
0,1
0,5
1
1,5
2
2,5
3
3,5
4
Etc.

- Dejar al lado de la columna “Clases $T_{o,min}$ ” una columna vacía donde se calculará la frecuencia con la que ocurre una determinada clase de temperatura. Ejemplo:

Clases $T_{o,min}$	frecuencia
(i) °C	F(i)
0,1	
0,5	
1	
1,5	
2	
2,5	
3	
3,5	
4	
Etc.	

- Seleccionar la columna vacía “F(i)” desde $i=1$ a $i=n$

- Pinchar en insertar función

- Pinchar en estadística

- Pinchar en frecuencia (Aparece un cuadro de dialogo):

- Pinchar en DATOS: hay que escribir o seleccionar la fila o columna que se quiere estudiar (por ejemplo la columna donde están los datos de $T_{o,min}$).
- Pinchar en GRUPOS y dar las clases, es decir seleccionar la columna (Clases (i)).

- Una vez seleccionadas las clases se vuelve al cuadro de dialogo. Hacer CONTROL-SHIFT-ENTER para que se escriban los resultados en la columna vacía (es decir, la columna F(i). Ejemplo:

Clases T _{o,min}	frecuencia
(i) °C	F(i)
0,1	1680
0,5	288
1	624
1,5	336
2	744
2,5	672
3	648
3,5	504
4	1152
Etc.	

- Calcular el número total de valores en las diferentes clases, N_T, para T_{o,min} > 0,1 °C

$$N_T = \sum_{i=1}^n F(i)$$

- Calcular el porcentaje que corresponde a cada clase %F(i) = F(i)x100/N_T. Ejemplo para N_T = 18648:

Clases T _{o,min}	frecuencia	frecuencia
(i) °C	F(i)	%F(i)
0,1	1680	
0,5	288	1,54
1	624	3,35
1,5	336	1,80
2	744	3,99
2,5	672	3,60
3	648	3,47
3,5	504	2,70
4	1152	6,18
Etc.		

- Calcular el valor acumulado de la frecuencia. Ejemplo:

Clases $T_{o,min}$	frecuencia	frecuencia	frecuencia
(i) °C	F(i)	%F(i)	$\Sigma\%F(i)$
0,1	1680		
0,5	288	1,54	100,00
1	624	3,35	98,46
1,5	336	1,80	95,11
2	744	3,99	93,31
2,5	672	3,60	89,32
3	648	3,47	85,71
3,5	504	2,70	82,24

Asignatura	Tecnología de Invernaderos (5º Curso, IA)
Profesores	María M. González-Real y A. Baille (mayla.gonreal@upct.es, alain.baille@upct.es) Universidad Politécnica de Cartagena. ETSIA Área de Ingeniería Agroforestal
Aplicaciones en Excel Parte IV	Modelos de balance de masa. Sistema de enfriamiento por evaporación. Paneles evaporantes

ÍNDICE DEL CONTENIDO

- DISEÑO DE UN SISTEMA DE ENFRIAMIENTO POR EVAPORACIÓN (O “COOLING PAD”) PARA CLIMATIZAR UN INVERNADERO EN PERÍODO ESTIVAL EN UN CLIMA SECO Y CALUROSO
- ECUACIONES A UTILIZAR EN LAS ETAPAS DEL CÁLCULO

Soporte informático: Fichero Excel 04_TecInv_Excel_Cooling.xls

ENUNCIADO

Las condiciones climáticas durante el día, de la zona para la que se va a hacer el diseño (Figura 1), corresponden a una temperatura del aire exterior $T_1 = 40\text{ }^{\circ}\text{C}$ y una humedad relativa $HR_1 = 35\%$. Cuando funciona el panel, la ventilación natural permanece cerrada, y el caudal de aire que entra en el invernadero, debido a los defectos de estanqueidad, es $D_1 = 2\text{ m}^3\text{ s}^{-1}$. La velocidad del aire al interior del invernadero es $u = 0,5\text{ m s}^{-1}$.

Cuando funciona el sistema de enfriamiento por evaporación el caudal de aire que pasa a través de los paneles es $D_2 = 30\text{ m}^3\text{ s}^{-1}$. Los paneles evaporantes tiene un rendimiento $R = 75\%$.

El invernadero tiene una superficie de suelo de 1000 m^2 y recibe, en verano, una carga solar máxima $\xi G = 640\text{ W m}^{-2}$. La mezcla de aire frío e infiltrado (**estado 3: aire que pasa a través del panel y a través de los defectos de estanqueidad**) se puede considerar adiabática, por lo que se puede aplicar la **ecuación (9)** para calcular su humedad absoluta (q_3) y la **ecuación (10)** para calcular su entalpía (E_{t3}). Después de atravesar el invernadero (**estado (4)**), el aire ha ganado calor sensible (Φ_c) y latente ($\Phi_{v,sv}$, proceso de evapotranspiración).

El flujo de evapotranspiración se puede estimar a partir del coeficiente de cultivo, $K_c = 0,6$, y de la evapotranspiración potencial, ET_o :

$$\Phi_{v,sv} = \lambda K_c ET_o \quad (\text{MJ m}^{-2} \text{ h}^{-1})$$

siendo ET_o :

$$ET_o = \frac{\delta R_n / \lambda}{\delta + \gamma(1 + 0,34 u)} + \frac{\gamma (37,5 / (T_a + 273)) u D_a}{\delta + \gamma(1 + 0,34 u)} \quad (\text{kg m}^{-2} \text{ h}^{-1})$$

R_n = radiación neta, $\text{MJ m}^{-2} \text{ h}^{-1}$

λ = calor latente de vaporización = $2,45\text{ MJ kg}^{-1}$

$$\delta = \text{pendiente de la curva de saturación en kPa K}^{-1} = \frac{4098 e^*_s(T_a)}{(T_a + 273)^2}$$

γ = constante psicrométrica = 0,066 kPa K⁻¹

D_a = Déficit de saturación del aire en kPa

T_a = temperatura del aire (°C)

Se ha considerado la radiación neta, R_n , representa un 80 % de la carga solar que recibe el invernadero:

$$R_n = 0,8 G = \Phi_c + \Phi_{v,sv},$$

Por lo tanto, conocidos R_n y $\Phi_{v,sv}$ se puede deducir el calor sensible que va a contribuir a calentar el aire del invernadero.

$$\Phi_c = R_n - \Phi_{v,sv},$$

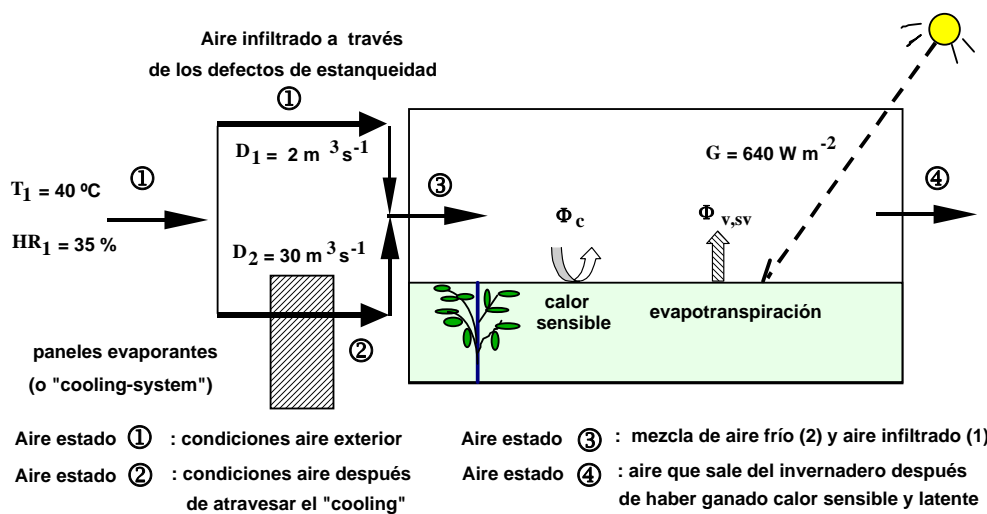


Figura 1. Representación esquemática de un sistema con paneles evaporantes.

SE PIDE:

A- Determinar para las condiciones extrema (T_1 40 °C y $HR_1 = 35 \%$) y para T_1 entre 28 y 38 °C y $HR_1 = 35 \%$ (hoja Excel: "Diseño A"):

- 1- Las variables de estado del aire que se infiltra en el invernadero (estado (1)) y el caudal másico por infiltración:
 - 1a)- Tensión de vapor saturante, $e^*_1(T_1)$ (Ecn. 2)
 - 1b)- Tensión de vapor actual, e_1 (kPa)
 - 1c)- Humedad absoluta real, q_1 (g kg⁻¹)
 - 1d)- Entalpía total, E_{t1} (kJ kg⁻¹)
 - 1e)- Caudal másico de aire por infiltración, m_1 (kg s⁻¹)
- 2- Las variables que se piden a continuación (estado 2):
 - 2a)- Caudal másico de aire a través del "cooling-system", m_2 (kg s⁻¹)
 - 2b)- Temperatura seca del aire, T_2 (°C)
 - 2c)- Tensión de vapor actual, e_2 (kPa)

- 2d)- Humedad relativa, HR_2 (%) (%)
- 2e)- Humedad absoluta real, q_2 (gr kg⁻¹)
- 2f)- Entalpía total, E_{t2} (kJ kg⁻¹)
- 2g)- El cambio que se produce en la humedad absoluta, Δq , al pasar el “cooling-system”
- 2h)- Tasa de evaporación de agua en el “cooling-system”, E (g s⁻¹). E es un indicador del caudal de agua que exige el sistema, siendo éste, en la práctica, el triple de E.
- 3- Las variables de estado para la mezcla de aire frío y de aire infiltrado (estado (3)):
- 3a)- Caudal másico de la mezcla de aire, m_3 (Ecn. 8)
- 3b)- Humedad absoluta real, q_3 (Ecn. 9)
- 3c)- Entalpía total, E_{t3} (Ecn. 10)
- 3d)- Temperatura seca, T_3
- 3e) Humedad relativa, HR_3
- 4- Las variables que se piden a continuación para el aire a la salida del invernadero (estado (4)):
- 4a)- Calor latente, $\Phi_{v,sv}$ (KJ m⁻² s⁻¹)
- 4a)- Calor sensible, Φ_c (KJ m⁻² s⁻¹)
- 4c)- Incremento de temperatura del aire después de atravesar el invernadero, ΔT
- 4d)- Temperatura del aire a la salida del invernadero, T_4
- 4e)- Incremento humedad absoluta del aire después de atravesar el invernadero, Δq
- 4f)- humedad absoluta real, q_4
- 4g)- Entalpía total, E_{t4}
- 4h)- Humedad relativa del aire, HR_4
- 5- Interpretar los resultados a partir de las gráficas que se generan en el fichero (hojas Excel: Figuras A.1 y A.2)

B- Repetir las etapas de cálculo, que se detallan en el apartado A, en la hoja Excel “Diseño B”, donde se han considerado las condiciones climáticas a lo largo de un día de verano.

2- Calcular la tasa de evaporación en L m⁻² día⁻¹ (columna Y·22)

1- Interpretar los resultados a partir de las gráficas que se generan en el fichero (hojas Excel: Figuras B)

- ECUACIONES A UTILIZAR EN LAS ETAPAS DEL CÁLCULO

- La tensión de vapor saturante:

$$e^*(T) = 0.6107 \left[1 + \sqrt{2} \sin\left(\frac{T}{3}\right) \right]^{8.827} \quad (\text{Ecn. 1})$$

En Excel (*es preciso pasar T a radianes*):

$$e^*(T) = 0.6107 \left[1 + \sqrt{2} \sin\left(\frac{(T * 3.1416)}{(3 * 180)}\right) \right]^{8.827} \quad (\text{Ecn. 2})$$

donde: $e^*(T)$ = tensión de vapor saturante, en kPa y T en °C.

- Ecuación del psicrómetro. La tensión de vapor actual (e_a , kPa) cuando se conoce la temperatura seca y la húmeda se calcula a partir de:

$$e_a = e^*(T_h) - \gamma (T_s - T_h) \quad (\text{Ecn. 3})$$

donde: T_s = temperatura seca ($^{\circ}\text{C}$) y T_h = temperatura húmeda ($^{\circ}\text{C}$) del aire, $e^*(T_h)$ = tensión de vapor saturante a la temperatura húmeda (ver Ecn. (2)), γ = constante psicrométrica = 0.066 en kPa K^{-1} .

- Relación entre la presión parcial y la humedad absoluta.

✓ **Concentración molar, x mol m^{-3}**

$$x = \frac{n_i}{V} = \frac{e_i}{RT} \quad (\text{Ecn. 4a})$$

✓ **Humedad absoluta, q (g kg^{-1}):**

$$q = 18,01534 \frac{x}{\rho} \quad (\text{Ecn. 4b})$$

con n_i = moles de vapor de agua, V = volumen de aire en m^3 , R = 0.008314 (kPa $\text{m}^3 \text{mol}^{-1} \text{K}^{-1}$, lo que equivale a 0.008314 KJ $\text{mol}^{-1} \text{K}^{-1}$), ρ = densidad del aire húmedo (kg m^{-3}) que se da calculada en el fichero Excel, 18. 01534 es el peso molecular del agua (g mol^{-1})

- Calor latente de vaporización :

$$\lambda = 2501 - 2,42 T \quad (\text{Ecn. 5})$$

con λ en kJ kg^{-1} y T = temperatura aire en $^{\circ}\text{C}$.

- Entalpía total del aire húmedo:

$$E_t = \left[C_{pa} + C_{pg} \left(\frac{q}{1000} \right) \right] T + \lambda \left(\frac{q}{1000} \right) \quad (\text{Ecn. 6})$$

donde: E_t = entalpía total del aire en kJ kg^{-1} , λ = calor latente de vaporización del agua (Ecn. 5), T en $^{\circ}\text{C}$ y q en g kg^{-1} , siendo C_{pa} = 1,01 (kJ $\text{kg}^{-1} \text{ }^{\circ}\text{C}^{-1}$) el calor específico del aire a 0°C y C_{pg} = 1,81 (kJ $\text{kg}^{-1} \text{ }^{\circ}\text{C}^{-1}$) el calor específico del agua a 0°C .

- Caudal másico:

$$m = \rho D \quad (\text{Ecn. 7})$$

donde: m = caudal másico (kg s^{-1}). D = caudal de aire ($\text{m}^3 \text{s}^{-1}$), ρ densidad del aire húmedo (kg m^{-3}).

- Caudal másico en el estado (3):

$$m_3 = m_1 + m_2 \quad (\text{Ecn. 8})$$

- Humedad absoluta del aire en el estado (3) para una mezcla adiabática (g kg^{-1}) :

$$q_3 = \frac{(m_1 q_1 + m_2 q_2)}{m_1 + m_2} \quad (\text{Ecn. 9})$$

- Entalpía del aire en el estado (3) para una mezcla adiabática (kJ kg^{-1}):

$$h_3 = \frac{(m_1 h_1 + m_2 h_2)}{m_1 + m_2} \quad (\text{Ecn. 10})$$

- Calor latente

$$\Phi_{v,sv} = \lambda K_c ET_o/3600 \quad (\text{Ecn. 11a})$$

$$S \Phi_{v,sv} = \lambda m \Delta q \quad (\text{Ecn. 11b})$$

con $\Phi_{v,sv}$ en $\text{kJ m}^{-2} \text{s}^{-1}$, λ = calor latente vaporización (2500 kJ kg^{-1}), Δq = de humedad absoluta.

- Calor sensible

$$\Phi_c = R_n - \Phi_{v,sv} \quad (\text{Ecn 12a})$$

$$S \Phi_s = C_{pa} m \Delta T \quad (\text{Ecn. 12b})$$

con Φ_c en $\text{kJ m}^{-2} \text{s}^{-1}$, C_{pa} = calor específico del aire ($1,006 \text{ kJ kg}^{-1} \text{K}^{-1}$), ΔT = incremento de temperatura (K)

- Densidad aire húmedo:

$$\rho = \frac{(1 + (q/1000))1000}{(1/P_{at})(R)(T)(1 + 1,6078(q/1000))} \quad (\text{Ecn. 13})$$

donde: ρ = densidad aire húmedo (kg m^{-3}), P_{at} = presión atmosférica ($101,325 \text{ kPa}$ a nivel del mar), R (= $287,055$) Cte. gases perfectos, expresada aquí en $\text{Pa m}^3 \text{kg}^{-1} \text{K}^{-1}$, q en g kg^{-1} , T en K. La constante $1,6078$ es el cociente entre el peso molecular del aire ($=28,9645 \text{ g mol}^{-1}$) y el peso molecular del agua ($=18,0154 \text{ g mol}^{-1}$).

Asignatura	Tecnología de Invernaderos (5ºCurso, IA)
Profesores	María M. González-Real y A. Baille (mayla.gonreal@upct.es, alain.baille@upct.es) Universidad Politécnica de Cartagena. ETSIA Área de Ingeniería Agroforestal
Aplicaciones en Excel Parte IV	Modelos de balance de masa. Sistemas de enfriamiento por evaporación. Diseño de un sistema de nebulización

ÍNDICE DEL CONTENIDO

- DISEÑO DE UN SISTEMA DE NEBULIZACIÓN PARA MANTENER UNA DETERMINADA CONSIGNA DE HUMEDAD RELATIVA DEL AIRE

Soporte informático: Fichero Excel 04_MGR_TecInv_Excel_Nebulización.xls

ENUNCIADO

Se desea diseñar un sistema de nebulización para controlar la humedad del aire del invernadero con los datos de entrada que se dan en lo que sigue.

DATOS DEL CLIMA EXTERIOR

- Temperatura ($T_o = 38\text{ }^{\circ}\text{C}$),
- Humedad relativa del aire ($HR_o = 28\%$)
- Radiación global solar, $G_o (= 3,5\text{ MJ m}^{-2}\text{ h}^{-1})$
- Velocidad del viento, $u_o = 2,5\text{ m s}^{-1}$

DATOS: INVERNADERO Y CLIMA INTERIOR:

- Superficie invernadero $S (=1000\text{ m}^2)$ y volumen $V (= 3500\text{ m}^3)$
- Radiación global solar, $G_s (= 0,7\text{ } G_o)$
- Radiación neta, R_n . Considerar que R_n representa un 80 % de la radiación global solar al interior del invernadero
- Porcentaje apertura ventilación, $RW = 50\%$
- Velocidad del aire ($u = 0,5\text{ m s}^{-1}$)
- Tasa de renovación del aire (Z, h^{-1})
 $Z = 0,12 (RW+2) u_o$
- Caudal de las boquillas de nebulización es de 6 L h^{-1} .
- Temperatura y humedad relativa que se desea mantener con la nebulización:
 - Temperatura del aire ($^{\circ}\text{C}$), $T_s = T_o - 3$
 - Humedad relativa del aire, $HR_s (= 60\%)$

SE PIDE (Hoja Excel “Diseño 1)**PARTE 1**

- 1- Calcular los aportes de vapor de agua que corresponden a la evapotranspiración estándar del cultivo (ET_c) para valores de $K_c = 0,1, 0,3, 0,5, 0,7$ y $0,9$:

Evapotranspiración estándar del cultivo:

$$ET_c = K_c ET_o$$

siendo ET_o la evapotranspiración potencial (fórmula de Penman-Monteith, FAO 1998):

$$ET_o = \frac{\delta R_n / \lambda}{\delta + \gamma(1 + 0,34 u)} + \frac{\gamma (37,5 / (T_s + 273)) u D_s}{\delta + \gamma(1 + 0,34 u)} \quad (\text{kg m}^{-2} \text{ h}^{-1})$$

con R_n expresado en $\text{MJ m}^{-2} \text{ h}^{-1}$

λ = calor latente de vaporización = $2,45 \text{ MJ kg}^{-1}$

$$\delta = \text{pendiente de la curva de saturación, en kPa K}^{-1} \left(= \frac{4098 e^*(T)}{(T + 273)^2} \right)$$

γ = constante psicrométrica = $0,066 \text{ kPa K}^{-1}$

D_s = Déficit de saturación del aire en kPa ($= e^*(T_s) - e_s$)

$e^*(T_s)$ = tensión de vapor saturante del aire en kPa

$$e^*(T) = 0,6107 \left[1 + \sqrt{2} \sin\left(\frac{T}{3}\right) \right]^{8.827}$$

con T en °C.

En Excel (pasar T a radianes):

$$e^*(T) = 0,6107 \left[1 + \sqrt{2} \sin\left(\frac{3,1416 T}{(3)(180)}\right) \right]^{8.827}$$

e_s = tensión de vapor actual en kPa:

$$e_s = (HR)(e^*(T_s)) / 100$$

2- Calcular el vapor de agua que se pierde por ventilación:

$$E_{ve} = (V/S) \rho Z f_q (e_s - e_o) \quad \text{g m}^{-2} \text{ h}^{-1}$$

siendo:

f_q ($\text{g}_{\text{vapor agua}} \text{ kg}^{-1} \text{ aire kPa}^{-1}$) es el factor de conversión entre fracción másica (q , $\text{g}_{\text{vapor agua}} \text{ kg}^{-1} \text{ aire}$) y la presión parcial (e , kPa):

$$f_q = \frac{1}{RT} \frac{M}{\rho}$$

Por ejemplo, a 25°C (con: $\rho \approx 1,2 \text{ kg m}^{-3}$, $M = 18 \text{ g mol}^{-1}$ y $R = 0,00831 \text{ kPa m}^3 \text{ mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$):

$$f_q = \frac{1}{(0,00831)(25 + 273)} \left(\frac{18}{1,20} \right) \approx 6,06 \text{ g}_{\text{vapor gua}} \text{ kg}^{-1}_{\text{aire}} \text{ kPa}^{-1}$$

- 3- Calcular el flujo de vapor de agua (E_{ne} , $\text{kg m}^{-2} \text{ h}^{-1}$) que debe aportar el sistema de nebulización para mantener la humedad relativa del aire $HR_s = 60 \%$.
- 4- Calcular el número de boquillas que se necesitan para la totalidad del invernadero
- 5- Comentar los resultados

PARTE 2 (hojas Excel “Diseño 2, $K_c = 0,3$ ” y “Diseño 2, $K_c = 0,6$ ”)

1 A partir de los datos climáticos horarios de un día de verano, que se dan en el fichero en las hojas Excel “Diseño 2”, calcular el gasto máximo diario de agua que conlleva el sistema de nebulización (para $K_c = 0,3$ y $K_c = 0,6$).

2 Comentar los resultados a partir de las gráficas que se dan en la hoja Excel “Figuras”)

Nota: Fórmula de Penman-Monteith en $\text{kg m}^{-2} \text{ día}^{-1}$

$$ET_o = \frac{\delta R_n / \lambda}{\delta + \gamma(1 + 0,34 u)} + \frac{\gamma (900 / (T_s + 273)) u D_s}{\delta + \gamma(1 + 0,34 u)} \quad (\text{kg m}^{-2} \text{ día}^{-1})$$

con R_n expresado en $\text{MJ m}^{-2} \text{ día}^{-1}$

Asignatura	Tecnología de Invernaderos (5º IA)
Profesora	María M. González-Real y A. Baille (mayla.gonreal@upct.es, alain.baille@upct.es) Universidad Politécnica de Cartagena. ETSIA Área de Ingeniería Agroforestal
Aplicaciones en Excel Parte IV	Modelos de balance de masa. Balance de CO₂ del aire con y sin enriquecimiento carbónico

ÍNDICE DEL CONTENIDO

- CÁLCULO DEL BALANCE DE CO₂ EN INVERNADERO EN CONDICIONES DE ENRIQUECIMIENTO CARBÓNICO Y SIN ENRIQUECIMIENTO CARBÓNICO
- ORGANIGRAMA CON LAS ETAPAS DE CÁLCULO

Soporte informático: Fichero Excel 04_TecInv_Excel_CO2.xls

ENUNCIADO

Se desea evaluar para un invernadero situado en el campo de Cartagena:

- La influencia que ejerce el cultivo y el intercambio de aire con el exterior (fugas, ventilación) en la concentración de CO₂ del aire cuando no se aplica enriquecimiento carbónico.
- La influencia del enriquecimiento carbónico en la respuesta del cultivo, con el objetivo de evaluar un óptimo económico de aplicación de CO₂.

Se dispone de un invernadero, plantado con un cultivo de pepino, con una superficie $S = 1000 \text{ m}^2$, un volumen $V = 3500 \text{ m}^3$. La influencia que ejercen la radiación fotosintéticamente activa (PAR_i en $\mu\text{mol m}^{-2} \text{ s}^{-1}$) y la concentración de CO₂ del aire interior (C_i , ppm o $\mu\text{mol mol}^{-1}$) en la tasa fotosintética del cultivo, P_n , se pueden evaluar por medio de una doble hipérbola:

$$P_n = a_1 \left(\frac{\text{PAR}_i}{\text{PAR}_i + 771} \right) \left(\frac{C_i}{C_i + 262} \right) - a_2 \text{ ISF} \quad (\text{Ecn. 1})$$

con P_n en $\text{g m}^{-2}_{\text{suelo}} \text{ h}^{-1}$, a_1 (=17,1) en $\text{g m}^{-2}_{\text{suelo}} \text{ h}^{-1}$, a_2 (=0,0966) en $\text{g m}^{-2}_{\text{hoja}} \text{ h}^{-1}$ y ISF (=índice de superficie foliar) en $\text{m}^2_{\text{hoja}} \text{ m}^{-2}_{\text{suelo}}$.

Para los cálculos se considerará que la concentración de CO₂:

- Es constante en el exterior, $C_o = 375 \text{ ppm}$
- Alcanza 550 ppm al interior del invernadero a la salida del sol

Datos de entrada que se dan en el fichero

PAR interior (PAR_i en $\mu\text{mol m}^{-2} \text{ s}^{-1}$), cada cuarto de hora

Velocidad del viento, u en m s^{-1}

$\text{ISF} = 3 \text{ m}^2_{\text{hoja}} \text{ m}^{-2}_{\text{suelo}}$

$V = 3500 \text{ m}^3$ y $S = 1000 \text{ m}^2$

SE PIDE:

A)- Calcular, con un intervalo de tiempo de 15', las variables que integran el balance de CO₂ del invernadero para las condiciones que se adjuntan:

A1)- Un día de invierno con los datos de radiación PAR_o y de velocidad del viento que se dan el fichero (hoja "Diciembre"), **considerando que el invernadero permanece cerrado todo el día**. La renovación del aire interior se hace, en este caso, por fugas, siendo la tasa de infiltración (en h⁻¹)

$$Z_f = 0.9 + 1.1 * u \quad (\text{Ecn. 2})$$

con Z_f en h⁻¹ y u en m s⁻¹

A2)- el mismo día de invierno (hoja "Diciembre"), realizando el balance con niveles diferentes de enriquecimiento en CO₂: 375, 500, 750, 1000 y 1500 ppm.

A3)- Durante un día de abril (hoja "Abril") en el que la ventilación permanece abierta entre las 10 y las 17 horas, estando cerrada el resto del tiempo.

En este último caso, la tasa de renovación del aire por fugas o por ventilación (Z) se da calculada en el fichero.

B)- Comparar los resultados obtenido sin enriquecimiento carbónico y con enriquecimiento (Hojas Figuras correspondientes al mes de Diciembre). Interpretar y comentar los resultados.

C)- Indicar cuál sería el óptimo de enriquecimiento carbónico, basándose en la figura que compara el coste del consumo diario de CO₂ con la ganancia "aparente" que se obtiene del enriquecimiento carbónico.

D)- A partir de las "Hojas Figuras" del mes de Abril, comparar los resultados que se obtienen cuando no se aplica enriquecimiento en CO₂ y cuando se mantiene bajo invernadero la concentración exterior.

Etapas de cálculo (ver representación esquemática del balance en la página nº 4)

1)- Calcular la tasa de infiltración, Z_f (**Ecn. 2**).

2)- Calcular los valores que corresponden a las condiciones iniciales de las variables ($t = 7$ horas en diciembre y $t = 5.30$ horas en abril) que se piden en lo que sigue, considerando que el valor inicial de la concentración de CO₂ es $C_i(t) = 550$ ppm:

2a)- La masa total de CO₂ en el aire interior:

$$M(t) = f_{c1} V C_i \quad (\text{Ecn. 3})$$

Con M en (g), siendo f_c el coeficiente de equivalencia entre ppm y g_{CO2} m⁻³

2b)- La densidad de flujo de masa que corresponde a la fotosíntesis, evaluada **cada cuarto de hora**. Los valores horarios de P_n (**Ecn 1**) cuando ISF = 3 se obtienen a partir de Ecn.1:

$$P_n(t) = \frac{17,1}{4} \left(\frac{PAR_i(t)}{PAR_i(t) + 771} \right) \left(\frac{C_i(t)}{C_i(t) + 262} \right) - \frac{0,2898}{4} \quad (\text{g m}^2_{\text{suelo}} (1/4)\text{h}^{-1})$$

Debido a que en el balance de masa la tasa de fotosíntesis actúa un como un sumidero de CO₂, **ésta se considera en el balance con signo negativo** y la respiración (fuelle de CO₂) con **signo positivo**.

2c)- El flujo de CO₂ que se pierde o se aporta, **cada cuarto de hora**, ya sea por infiltración o por ventilación

$$Q_{VF}(t) = f_c Z V (C_i(t) - C_o) \quad (\text{Ecn. 4})$$

$Q_{VF}(t)$ en $g\ h^{-1}$, siendo $Z\ (h^{-1})$ la tasa de renovación de aire por fugas (**Ecn. 2**) o bien por ventilación. C_i = concentración interior (**ppm**), C_o concentración exterior (**ppm**).

3) Calcular, cada cuarto de hora, el balance de CO₂ del aire del invernadero que corresponde al intervalo de tiempo siguiente ($t+\Delta t$):

$$M(t + \Delta t) = M(t) + P_n(t) + Q_{VF}(t) \quad (\text{Ecn. 5})$$

Con $M(t+\Delta t)$ en g

4) Deducir la concentración resultante de CO₂ en el intervalo de tiempo siguiente ($t+\Delta t$) expresada en ppm:

$$C_i(t + \Delta t) = \frac{1}{f_c} \frac{M(t + \Delta t)}{V} \quad (\text{Ecn. 7})$$

5) Repetir las etapas (2a-4) con el nuevo valor obtenido para C_i (etapa 4), para seguir calculando las variables que integran el balance de CO₂ en los intervalos de tiempo siguientes.

6)- Cuando se aplica el enriquecimiento carbónico, calcular la densidad de flujo de masa que corresponde a P_n , así como el consumo de CO₂ en los casos siguientes: a) 375 ppm, b) 500 ppm, c) 750 ppm, d) 1000 ppm y e) 1500 ppm.

7)- Completar el cuadro que se adjunta al final de la “hoja Diciembre” (columnas 49-56) y al final de la “hoja abril” (columnas 62-64) con los cálculos siguientes: a) el valor medio de la concentración de CO₂ del aire; b) la tasa de fotosíntesis en $kg\ día^{-1}$; c) el consumo de CO₂ en $kg\ día^{-1}$; d) la ganancia que se obtiene a nivel de la tasa fotosintética con el enriquecimiento carbónico ($\Delta P_n = P_n$ sin aporte de CO₂ - P_n con enriquecimiento).

8)- Calcular el óptimo aparente de la inyección.

- ORGANIGRAMA CON LAS ETAPAS DE CÁLCULO

