

## BITKİ SU STRESİ İNDEKSİNİ (CWSI) BELİRLEME YÖNTEMLERİ

Ruhi BAŞTUĞ

Akdeniz Üniversitesi, Ziraat Fakültesi  
Tarımsal Yapılar ve Sulama Bölümü, Antalya.

**Özet :** Bitkilerde su stresinin sayısal olarak ifade edilmesi durumunda, artan su stresini bitkilerin verimliliği, elde edilecek ürünün miktarı ve kalitesi ile ilişkilendirmek mümkün olur. Su stresinin optimum düzeyi tanımlanacak olursa, bu bilgi yetişirici tarafından sulama programlaması ve işletmeliği kararlarında kullanılabilir.

Bitki su stresi indeksi (CWSI) belirli bir bitki veya tarlada su stresini saptamak için geliştirilmiş bir indeks olup infrared termometre teknigi ile ölçülen bitki taci sıcaklıkları ve buna karşılık gelen havanın buhar basıncı açığını (VPD) kullanır.

Bu makalede, bitki su stresi indeksini (CWSI) belirlemeye kullanılan teorik (enerji dengesi) yöntem, empirik(daneyimsel=grafiksel) yöntem ve uygulamalı yöntemin açıklanması amaçlanmıştır.

### The Methods of Determining Crop Water Stress Index (CWSI)

**Abstract :** If water stress of a plant can be numerically quantified, it can be correlated the effect of increasing water stress on crop productivity, amount of yield and product quality. When an optimum level of water stress has been defined, the information can be used by the grower in irrigation scheduling and management decisions.

The crop water stress index (CWSI), uses canopy temperatures measured with the infrared thermometry technique and a corresponding air vapor pressure deficits (VPD) to determine the water stress of a particular plant or field.

The purpose of this article is to explain the methods for determining CWSI, the theoretical(energy balance) method, the empirical (graphical) method and the applied method.

## Giriş

Bitki dokularındaki su eksikliği sonucunda oluşan bitki su stresi, bitkilerin büyümeye süreçlerini sürdürme yeteneklerini azaltır. Genel olarak bitki su stresi kuru tarım yapılmakta kuraklık, sulu tarım yapılmakta yetersiz ve düşük randımanlı sulamalar sonucunda ortaya çıkar (1). Toprak içindeki suyun, bitkilerin atmosferik buharlaşma isteminden daha az bir hızda transpirasyon yapmasına neden olacak düzeyde yetersiz kalması bitki su stresine yol açar. Doğal olarak, büyümeye mevsimi boyunca daha az su stresi çeken bitki daha çok ürün verecektir (2).

Sulama programlamasında bitkisel su eksikliği ölçütlerinin kullanımına yönelik birçok yöntem önerilmiştir. Bu amaçla yaprak sıcaklığının, bitki su eksikliğinin bir ölçütü olabileceği ileri sürülmüştür (3,4). Daha sonraki araştırmalar, yaprak suyu potansiyelinin de bu amaçla kullanılabilcek iyi bir ölçüt olabileceğini göstermiştir (5,6). Ancak yöntem zaman alıcı ölçümler gerektirdiğinden, tarla koşullarında kullanılımı sınırlıdır. Bunun üzerine bitki su stresini karakterize etmede bitki sıcaklığı ölçümlerine olan ilgi artmıştır.

Başlangıçta bitki (yaprak) sıcaklığı ölçümleri, yapraklara temas eden veya yaprak içine gömülü sensörlerle yapılmıştır (7). Ancak sıcaklık ölçümlerinin tekil yapraklar üzerinde yapılması nedeniyle, noktasal ölçümlere özgü olumsuzluklar söz konusu olmuştur. Daha sonra Ehrler ve ark. (8), yaprak-hava sıcaklığı farkının atmosferik buhar basıncı açığı (VPD) ile ilişkili olduğunu göstermiştir. Bu bulgudan sonra infrared termometre teknigi üzerinde bir çok çalışma yapılmıştır (9-12).

Sulama programlamasında infrared termometre teknigi, yapraklardan transpirasyon yoluyla buharlaşan suyun enerji tüketimi sonucunda yaprakları serinlettiği gerçekine dayanır. Buharlaşma ve enerji tüketim hızı yaprağın içinde bulunduğu atmosferin buhar basıncı açığına bağlıdır. Bitki tarafından kullanılan su sınırlandırdıkça transpirasyon azalır ve yaprak sıcaklıklarları artar, giderek çevresindeki atmosferden daha sıcak olur (13).

Infrared termometrelerdeki gelişmeler, çok sayıda bitkinin hızlı bir biçimde incelenmesini ve onların birleşik sıcaklıklarının (bitki taç sıcaklığı) ölçülmesini sağlayarak

noktasal ölçümelerin olumsuzluklarını en az düzeye indirmiştir. Günümüzde infrared termometrelerin elle taşınabilir, hızlı ölçüm yapabilir, ve görüş alanı açısı (FOV) içindeki tüm bitki yüzeylerinin sıcaklıkları ortalamasını verebilir özellikte olmaları bitki taç sıcaklığı ölçümleri için en uygun alet niteliğini kazanmalarını sağlamıştır (13).

Idso ve ark.(14), Ehrler ve ark.(8)'nın gözlemlerini birkaç yörede mikro çevre ile ilişkili olarak doğrulamışlardır. Araştırmacılar, anılan ilişkinin farklı çevresel etkileşimlerde bitki taç-hava sıcaklığı (Tc-Ta) biçiminde normalize olduğunu ileri sürerek bitki su stresini ölçümemek için bitki su stresi indeksini (CWSI) geliştirmiştir. Idso (15), havanın açık olduğu koşullarda 26 farklı bitki çeşidi için "su stressiz baz çizgileri" belirlemiş ve bu baz çizgilerinin belirli bitkilerde fenolojik evrelere göre farklılık gösterdiğini saptamıştır. Jackson ve ark.(10) ise, CWSI'nin teorik formülasyonunu geliştirmiştir. CWSI'nin ve bitki taç sıcaklığının sulama zamanının belirlenmesinde kullanımına ilişkin birçok çalışma yapılmıştır (16,2,1).

Bitki taç sıcaklığı-çevresel hava sıcaklığı farkı (Tc-Ta) ile VPD arasındaki basit doğrusal ilişki CWSI baz çizgisi olarak adlandırılır. Bu makalede, baz çizgilerini geliştirmek, dolayısıyla CWSI'ni belirlemek için Jackson ve ark.(10) tarafından önerilen teorik (enerji dengesi), Idso ve ark (14)-tarafından önerilen empirik (deneyimsel=grafiksel) ve Garrot (17) tarafından önerilen uygulamalı yöntem olmak üzere kullanılan üç yöntemin açıklanması amaçlanmıştır.

#### Teorik Yöntem (Enerji Dengesi Yöntemi)

Bitki yüzeyindeki enerji dengesi aşağıdaki biçimde ifade edilebilir (18):

$$R_n + G + H + \lambda E = 0 \quad (1)$$

burada  $R_n$ , net radyasyon akışı ( $\text{W m}^{-2}$ ),  $G$  toprağa olan ısı akışı ( $\text{W m}^{-2}$ ),  $H$  hissedilir ısı akışı ( $\text{W m}^{-2}$ ),  $\lambda$  buharlaşma gizli ısısı ( $\text{J kg}^{-1}$ ) ve  $E$  buharlaşma akışı ( $\text{kg m}^{-2} \text{s}^{-1}$ ) olup, bitki yüzeyine doğru olan tüm terimler pozitif olarak tanımlanmıştır. Hissedilir ısı akışı aşağıdaki gibi tanımlanabilir:

$$H = - \frac{g C_p}{r_a} (T_c - T_a) / r_a \quad (2)$$

eşitlikte  $g$  havanın yoğunluğu ( $\text{kg m}^{-3}$ ),  $C_p$  sabit basınçta havanın özgül ısısı ( $\text{J}^{\circ}\text{C}^{-1} \text{kg}^{-1}$ ) ve  $r_a$  ise bitki tacı aerodinamik direnci ( $\text{s m}^{-1}$ ) dir. Gizli ısı akışı aşağıdaki biçimde tanımlanabilir:

$$\lambda E = - \frac{g C_p (e^{*a} - e_a)}{[\gamma (r_a + r_c)]} \quad (3)$$

burada  $e^{*a}$ ,  $T_c$  sıcaklığındaki doygun buhar basıncını ( $\text{kPa}$ ),  $e_a$  çevresel havanın buhar basıncını ( $\text{kPa}$ ),  $\gamma$  psikrometrik sabiti ( $\text{kPa}^{\circ}\text{C}^{-1}$ ) göstermekte olup [ $P C_p L^{-1} \text{s}^{-1}$ , burada  $P$  barometrik basınç ( $\text{kPa}$ ) ve  $L$  su ve havanın mol ağırlıkları oranı ( $0.622$ ) dir] biçiminde tanımlanır,  $r_c$  ise bitki tacı difüzyon direnci ( $\text{s m}^{-1}$ ) dir.

Eşitlik 1, 2 ve 3'ün birleştirilmesi,  $G$ 'nin ihmal edilebilir kabul edilmesi ve  $\Delta$ 'nın doygun buhar basıncı-sıcaklık ilişkisinin eğimi olarak tanımlanması (yani,  $\Delta = (e^{*a} - e_a) / (T_c - T_a)$ , birimi  $\text{kPa}^{\circ}\text{C}^{-1}$ ) sonucunda, taç ve hava sıcaklıklarının arasındaki farkı havanın buhar basıncı açığı ( $e^{*a} - e_a$ ), net radyasyon, aerodinamik ve bitki dirençleri ile ilişkilendiren aşağıdaki eşitlik elde edilir (10):

$$T_c - T_a = \frac{r_a R_n}{g C_p} \cdot \frac{\gamma (1 + r_c/r_a)}{\Delta + \gamma (1 + r_c/r_a)} - \frac{e^{*a} - e_a}{\Delta + \gamma (1 + r_c/r_a)} \quad (4)$$

burası  $e^{*a}$  çevresel hava sıcaklığındaki doygun buhar basıncı ( $\text{kPa}$ ) dir. Öte yandan  $e^{*a} - e_a = \text{VPD}$  dir.

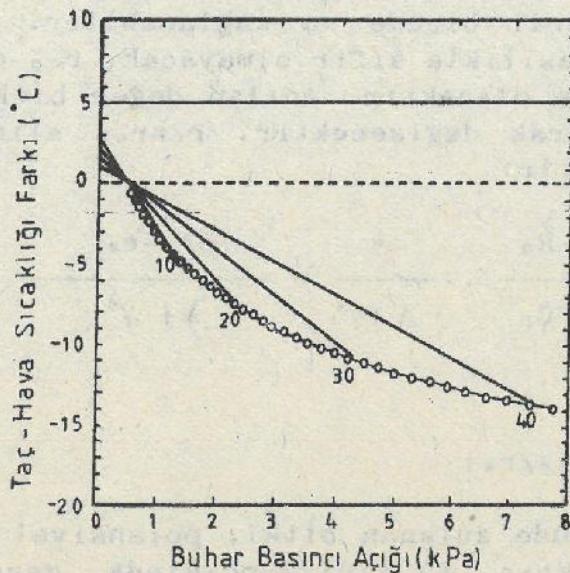
$T_c - T_a$ 'nın üst sınırı, bitki direncinin sınırsız artmasına izin verilerek (yani  $r_c \rightarrow \infty$  iken) Eşitlik 4'den aşağıdaki gibi bulunabilir:

$$T_c - T_a = r_a R_n / g C_p \quad (5)$$

Alt sınır ise, Eşitlik 4'de  $r_c = 0$ 'a eşitlenerek (serbest su yüzeyi  $r_c$ 'ü oynayan ıslak bitkilerdeki durum) bulunur:

$$T_c - T_a = \frac{r_a R_n}{g C_p} \cdot \frac{\gamma}{\Delta + \gamma} - \frac{(e^{*a} - e_a)}{\Delta + \gamma} \quad (6)$$

Eşitlik 4 ve 6,  $T_c - T_a$  ve buhar basıncı açığı ( $e^*_{\infty} - e_a$ ) arasındaki doğrusal ilişkiye tanımlamaktadır. Bu nedenle, belirli bir sıcaklık için alt sınır,  $e^*_{\infty} - e_a = 0$  (doygun hava) daki arakesitten  $e^*_{\infty} - e_a = e^*$  (tamamen kuru hava) değerine kadar uzanan bir çizgidir (Şekil 1).  $\Delta$ , hem eğim ve hem de arakesitte görüldüğünden, her iki terim de sıcaklığa bağlıdır. Bu nedenle alt sınır sıcaklığına bağlı olup, her bir sıcaklık için



Şekil 1. Taç - hava sıcaklığı farkının üst ve alt sınırları. Yuvarlaklar; belirli bir sıcaklıkta, o sıcaklık için maksimum buhar basıncı açığındaki alt sınırı göstermektedir. Grafik üzerindeki rakamlar gösterilen doğru çizgilerin hesaplandığı sıcaklıklarını belirtmektedir. Üst sınır,  $r_a = 10 \text{ s m}^{-1}$  ve  $R_n = 600 \text{ W m}^{-2}$  varsayımlı ile hesaplanan  $T_c - T_a = 5$  yatay çizgisiyle gösterilmiştir (10).

bir dizi çizgiden oluşur. Şekil 1'de 10°, 20°, 30° ve 40°C olmak üzere dört sıcaklık için çizgiler gösterilmiştir. Şekildeki yuvarlaklar, 0° den 41°C'a kadar 1°C'lik artımlarla çizgilerin bitim noktalarını göstermektedir.

Şekil 1'de yuvarlaklarla gösterilen alt sınır, genellikle pek karşılaşılmayan bir durum olan tamamen kuru atmosfer içindir. Yine, bu sınırın hesaplanması net radyasyon ve direnç terimleri gibi çeşitli etmenler sabit tutulmuştur. Doğal koşullarda hava tamamen kuru değildir ve onu etkileyen çeşitli çevresel etmenler söz konusudur. Bu nedenle, Şekil 1'deki eğrisel alt sınırla uygulamada karşılaşmaz, ancak deneysel olarak Idso ve ark.(14) tarafından gözleendiği gibi

doğrusala yakın bir ilişki elde edilebilir.

Eşitlik 6, potansiyel düzeyde buharlaşmanın olduğu serbest su yüzeyinden (ıslak bitki yüzeyinden) buharlaşma koşullunu temsil etmektedir. Ancak sulanan alanlarda bitkinin potansiyel düzeyde buharlaşma yapması için yüzeyinin ıslak olması zorunluluğu söz konusu değildir. Bitki yüzeyi kuru kalırken toprağa yeterli ölçüde su sağlanabilir. Bu durumda taç direnci büyük olasılıkla sıfır olmayacağı,  $r_{ep}$  olarak gösterilecek bir değerde olacaktır. Anılan değer bitki cinsi ve çevresine bağlı olarak değişecektir.  $r_c=r_{ep}$  alınırsa aşağıdaki eşitlik elde edilir:

$$Tc - Ta = \frac{r_a R_n}{g C_p} \cdot \frac{\gamma^*}{\Delta + \gamma^*} - \frac{e^{*a} - e_a}{\Delta + \gamma^*} \quad (7)$$

Burada,

$$\gamma^* = \gamma (1 + r_{ep}/r_a) \quad (8)$$

dir. Yeterli ölçüde sulanan bitki, potansiyel düzeyde transpirasyon yapacaktır. Su sınırlandığında, gerçek evapotranspirasyon potansiyelden daha az olacaktır. O halde, gerçek evapotranspirasyonun potansiyelle oranı bitki su durumunun bir indeksi (ölçütü) olmalıdır. Eşitlik 1,2 ve 3 birleştirilir ve  $\lambda E$  için çözülürse aşağıdaki eşitlik bulunur:

$$\lambda E = \frac{\Delta R_n + g C_p (e^{*a} - e_a) / r_a}{\Delta + \gamma (1 + r_c / r_a)} \quad (9)$$

Bu, evapotranspirasyonu taç ve aerodinamik dirençlere bağlı olarak ifade eden Penman-Monteith eşitliğidir (18). Gerçek evapotranspirasyonun (herhangi  $r_c$  için  $\lambda E$ 'nin), potansiyelle ( $r_c=r_{ep}$  için  $\lambda E_p$ 'ye) oranı;  $\gamma^*$ 'nın Eşitlik 8'deki gibi tanımlanmasıyla aşağıdaki eşitliği verecektir:

$$E/E_p = \frac{\Delta + \gamma^*}{\Delta + \gamma (1 + r_c / r_a)} \quad (10)$$

Jensen (19) ile Howell ve ark. (20),  $r_{ep}=0$  yani  $\gamma^*=\gamma$  durumu için Eşitlik 10'u tartışmışlardır. Eşitlik 10'un yeniden düzenlenmesi,  $r_c$ 'yi  $E/E_p$  terimleriyle verecektir.

$E/E_p$  oranı, 1 (suyun bol olduğu,  $r_e/r_{e_p}$  durumu) ile 0 (kullanılabilir suyun olmadığı,  $r_e \rightarrow \infty$  durumu) arasında değişir. Bitki-su ilişkileri çalışmalarında bitkinin stressiz koşuldan stres koşullarına gittiği düşünülür. Bu nedenle, stres indeksinin 0'dan 1'e gitmesi istenir. Sonuç olarak, bitki su stresi indeksi (CWSI) şöyle tanımlanabilir:

$$CWSI = 1 - E/E_p = \frac{\gamma (1 + r_e/r_a) - \gamma^*}{\Delta + \gamma (1 + r_e/r_a)} \quad (11)$$

Eşitlik 10 veya 11'i kullanarak CWSI veya  $E/E_p$ 'yi hesaplamak için  $r_e/r_a$  değerleri gereklidir. Bu, Eşitlik 4'ün yeniden düzenlenmesiyle bulunur. Sonuçta  $r_e/r_a$ 'yı net radyasyon, taç ve hava sıcaklıklarını, buhar basıncı açığı ve aerodinamik direnç terimleriyle veren aşağıdaki eşitlik elde edilir:

$$\frac{r_e}{r_a} = \frac{\gamma r_a R_n / (\varrho C_p) - (T_c - T_a) (\Delta + \gamma) - (e^*_a - e_a)}{\gamma [(T_c - T_a) - r_a R_n / (\varrho C_p)]} \quad (12)$$

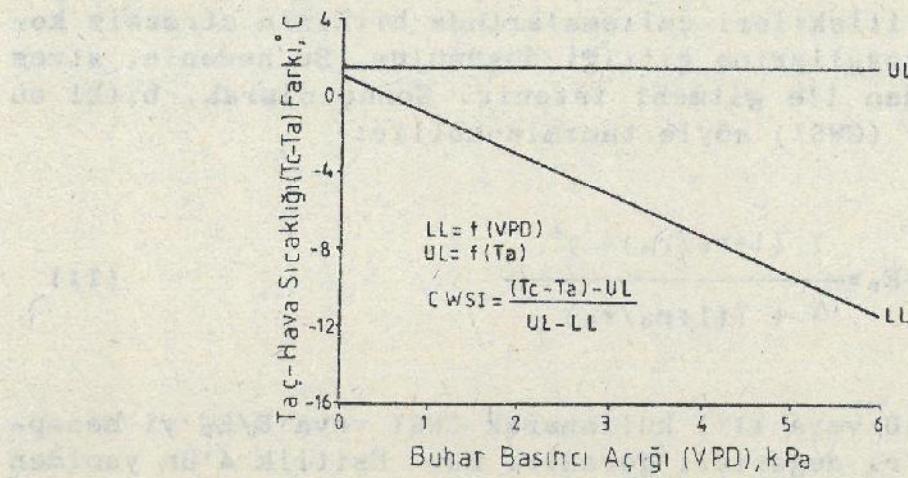
Uygulamada CWSI'yi elde etmek için, Eşitlik 12 kullanılarak bulunan  $r_e/r_a$ , Eşitlik 11'de yerine konulur (10).

#### Emprik (Deneyimsel=Grafiksel) Yöntem

Bitki su stresi indeksi(CWSI)'nin empirik (deneyime dayalı, gözlemsel) olarak ilk sunuluşu Idso ve ark.(14) tarafından verilmiştir ve su stresi çekmeyen bitkiyi temsil eden alt baz çizgisi ile transpirasyon yapmayan(su stresi çekken) bitkiyi temsil eden üst baz çizgisi olmak üzere iki çizgiden oluşur. Şekil 2, kişilik bugdayda başaklanma öncesi dönem için alt ve üst baz çizgisini göstermektedir. Bu durumda,

$$CWSI = [(T_c - T_a) - LL] (UL - LL)^{-1} \quad (13)$$

biriminde tanımlanmaktadır. Burada UL, transpirasyonun olmadığı üst baz çizgisini, LL ise su stresinin olmadığı alt baz çizgisini temsile etmekte olup belirli bir Ta ve VPD'de belirlenirler.



Şekil 2. Kışlık bugdayda, basaklanma öncesi dönem için alt ve üst baz çizgileri ile bitki su stresi indeksinin gösterimi (21).

Eşitlik 4'ün, empirik olarak belirlenen ve aşağıdaki biçimde ifade edilen "su stressiz baz çizgisi" ile aynı olduğu Idso (22) ile O'Toole ve Real (23) tarafından gösterilmiştir.

$$Tc - Ta = a - b \text{ VPD} \quad (14)$$

Eşitlikte  $a$  ( $^{\circ}\text{C}$ ) ve  $b$  ( $^{\circ}\text{C kPa}^{-1}$ ) doğrusal regresyon katsayıları (sırasıyla arakesit ve eğim) dır. O'Toole ve Real (23), Eşitlik 14 ile gösterilen doğrusal ilişkinin, farklı teorik hesaplamalar (sabit  $R_n, r_a$  ve  $r_c$ ) için en iyi yaklaşım olduğunu saptamışlardır. Gerçekte teorik hesaplamalar  $e_a$  sabit tutulup  $Ta$  değiştirildiğinde iç bükey,  $Ta$  sabit tutulup  $e_a$  değiştirildiğinde dış bükey olmaktadır. Ayrıca,  $\Delta$ 'yı hesaplama yöntemi, teorik hesaplamaları etkileyebilir. Jackson ve ark. (10)  $\Delta$ 'nın  $Tc$  ve  $Ta$ 'nın ortalama sıcaklığında hesaplanması önerirken Idso (22),  $\Delta$ 'nın  $(e^{*c} - e^{*a})(Tc - Ta)^{-1}$  olarak hesaplanmasını önermişlerdir.

Eşitlik 4'de görüldüğü gibi, taç-hava sıcaklığı farkı; net radyasyon, hava sıcaklığı, çevresel buhar basıncı, barometrik basınç, rüzgar hızı, atmosferik stabilité ve  $r_c$ 'yi belirleyen, bitkiye özgü birçok faktör gibi çok sayıdaki parametre ile karmaşık bir ilişki gösterir. Yinede, bazı çevrelerde ilişki daha karmaşık olduğu halde [örneğin, Geiser ve ark., (16); Hippes ve ark., (24)] diğer bazı çevrelerde taç-hava sıcaklığı farkı ilişkisi sadece VPD'ye bağlı [örneğin, Idso,

(15); Howell ve ark.(1) görülmektedir. Öte yandan alt baz çizgisi, gölgeleme koşulları ve küçük taneli tahillarda vejetatif evreden generatif evreye geçişte olduğu gibi bitki morfolojisile büyük ölçüde değişir (15).

Idso ve ark. (14), transpirasyonun olmadığı üst baz çizgisinin VPD'ye bağlı olmayacağı ileri sürmüştür ve transpirasyon yapmayan bitkilerde Tc-Ta'yı hesaplamak için aşağıdaki yöntemi sunmuştur.

Tc-Ta = a-b VPG

(15)

burada a ve b, su stressiz alt baz çizgisi eşitliğinden (Eşitlik 14) belirlenir ve VPG ise, sıfır taç-hava sıcaklığı gradienti için gerekli negatif atmosferik buhar basıncı gradientidir. [ VPG =  $e^*(Ta) - e^*(Ta+a)$  olup  $e^*$  sözkonusu sıcaklıkta doygun buhar basıncıdır]. Böylece, bu yöntemin kullanılmasıyla belirlenen UL yalnızca Ta (hava sıcaklığına) ya bağlı olacaktır.

Jackson ve ark.(10)'nın verdiği Eşitlik 5, empirik bulguların çoğuluyla uyumlu olarak, pozitif bir UL tahmin eder. O'Toole ve Hatfield (25),  $r_a$ 'nın rüzgar hızıyla ters ilişkili olabileceği nedeniyle Idso ve ark.(14)'nın UL yönteminin de, Eşitlik 5'le tahmin edildiği gibi rüzgar hızına bağlı olması gerektiğini belirlemiştir. Hippes ve ark.(24) da, diğer çevresel parametrelerin, özellikle net radyasyon ve rüzgar hızının, CWSI için baz çizgilerinin geliştirilmesi ve yorumlanmasında kullanılmasına yol açan teorik geliştirmeleri tartışmışlardır.

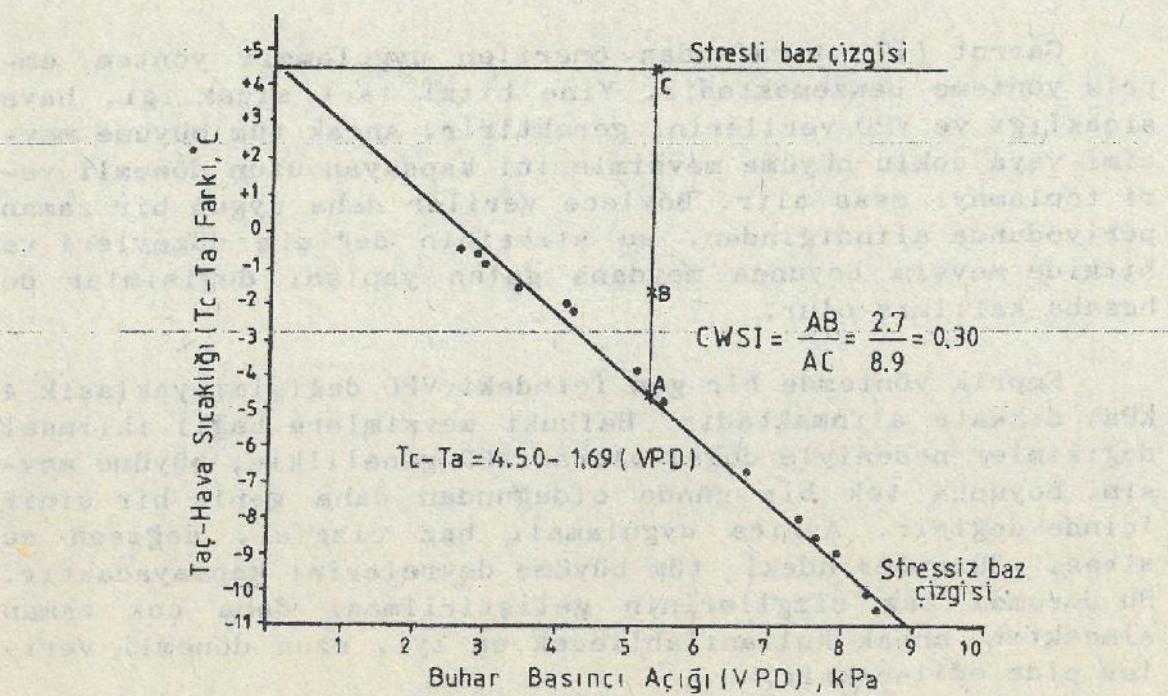
Emprik yöntemle CWSI beliriemesi bir örnek değerlendirme ile açıklanacaktır. Bu amaçla, stressiz baz çizgisini geliştirmek için sulama yapılarak fazla suyun drenajına izin vermek ve bitkinin daha önceden geçirmiş olabileceği herhangi bir su stresinin etkisinden kurtulmasına olanak vermek amacıyla sulamadan sonra 2-3 gün beklenir ve genellikle 9:00-16:00 arasında olmak üzere bir gün boyunca yarım saatte bir ölçüm alınır. Çizelge 1, örneğe ilişkin ölçülen değerleri göstermektedir. Örnekteki bitki taç sıcaklığı değerleri kuzey doğu, güney ve batı yönlerden olmak üzere dört yönden alınan ölçümlerin ortalamasıdır.

Cizelge 1.Alt Baz Çizgisini Geliştirmek İçin Ölçülen Değerler

Ölçüm Zamanı	Bitki	Hava	Taç-Hava	VPD (kPa)
	Taç Sic. Tc(°C)	Sic. Ta(°C)	Sic. Tc-Ta(°C)	
9:00	27.7	28.0	-0.3	2.6
9:30	28.2	28.6	-0.4	2.8
10:00	28.3	29.1	-0.8	3.0
10:30	28.4	29.8	-1.4	3.4
11:00	28.5	30.4	-1.9	4.1
11:30	28.5	30.5	-2.0	4.1
12:00	28.6	32.4	-3.8	5.1
12:30	28.8	33.5	-4.7	5.5
13:00	28.6	34.5	-5.9	6.1
13:30	28.7	35.4	-6.7	6.7
14:00	28.7	36.6	-7.9	7.4
14:30	28.5	37.4	-8.9	7.9
15:00	28.4	38.3	-9.9	8.4
15:30	28.6	38.9	-10.3	8.5
16:00	28.4	36.7	-8.3	7.6

Stressiz baz çizgisi, Tc-Ta ile VPD arasındaki iki değişkenli doğrusal regresyon ilişkisidir. Tc-Ta değerleri VPD ye bağımlıdır. Bu nedenle VPD bağımsız, Tc-Ta bağımlı değişken olarak alınır. Cizelge 1'deki değerler kullanılarak elde edilen doğrusal ilişki  $Tc-Ta = 4.50 - 1.69$  VPD olarak belirlenebilir (Şekil 3). Şekil 3'de, üstteki düz çizgi transpirasyonun olmadığı (stresli) baz çizgisidir.

Transpirasyonun olmadığı koşulda bitki tacından su kaybı olmadığından bitki yapraklarını serinletici evaporatif etki de sözkonusu değildir. Bu nedenle yaprağın glineşten absorbe ettiği enerji, güneş altındaki cansız yeşil objelere benzer biçimde ısının birikimine neden olur. Dolayısı ile Şekil 3'deki stresli baz çizgisi VPD'lerin geniş değişim sınırları içinde beklenebilecek en sıcak bitki tacını temsil etmektedir. Üst baz çizgisi hava sıcaklığı ve rüzgar hızına bağlı olarak değişmekte birlikte çoğu tarımsal bitkilerde  $4.5^{\circ}\text{C}$ 'lık Tc-Ta farkına karşılıktır. Alt baz çizgisi ile birlikte üst baz çizgisinin geliştirilmesi de istenirse alt baz çizgisi ölçümleri yapılan yere yakın bir yerdeki bir grup bitkinin kök-



**Şekil 3.** Çizelge 1'de verilen değerler için  $T_c - T_a$  ile VPD ilişkisinin grafiksel gösterimi (Temel grafik).

leri kazılarak çıkartılır, ancak bir destekle taç içerisinde tutulur. İki-üç gün kurumaya bırakılan bitkilerde alt baz çizgisi için alınan verilerin aynı toplanır.

Şekil 3'de  $VPD=5.25$  kPa iken bitki taç sıcaklığı  $34.3$  °C ve hava sıcaklığı  $36.0$  °C ölçülmüşse  $T_c - T_a = 34.3 - 36.0 = -1.7$  °C olarak hesaplanır ve Şekil 3'de B noktası olarak gösterilmişdir. B noktasından ordinata çizilen paralelin alt ve üst baz çizgilerini kestiği noktalar sırasıyla A ve c olsun. Potansiyel  $T_c - T_a$  farkı  $T_c - T_a = 4.50 - 1.69(5.25) = -4.4$  °C (Şekil 3'de A noktası) olacaktır. Potansiyel  $T_c - T_a$  farkından bitkide ölçülen değer farkı  $-1.7 - (-4.4)$  olup  $+2.7$  °C'ye eşittir (Şekil 3 de AB mesafesi).  $VPD=5.25$  kPa daki  $T_c - T_a$ 'nın potansiyel değişim sınırı  $-4.4$  ile  $+4.5$  °C toplamı (bu mesafeler mutlak değerlerdir ve CWSI hesaplamasında daima pozitif sayılardır)  $8.9$  °C'ye eşittir (Şekil 3'de AC mesafesi). CWSI, AB'nin AC ye bölümü olup  $2.7/8.9=0.30$  olacaktır ve bu değer, bitkinin orta şiddette su stresine uğradığını göstermektedir.

Bir kez oluşturulan  $T_c - T_a$  ve VPD ilişkisinin (baz çizgilerinin veya temel grafiğin) bitki çeşidine bağlı olmakla birlikte geniş bir coğrafik alanda kabul edilebilir olduğu bildirilmiştir (26).

### Uygulamalı Yöntem

Garrot (17) tarafından önerilen uygulamalı yöntem, empirik yöntemle benzemektedir. Yine bitki tacı sıcaklığı, hava sıcaklığı ve VPD verilerini gerektirir. Ancak tüm büyümeye mevsimi veya çoklu büyümeye mevsimlerini kapsayan uzun dönemli veri toplamayı esas alır. Böylece veriler daha uygun bir zaman periyodunda alındığından, su stresinin değişim düzeyleri ve bitkide mevsim boyunca meydana gelen yapısal değişimler de hesaba katılmış olur.

Emprik yöntemde bir gün içindeki VPD değişimi (yaklaşık 4 kPa) dikkate alınmaktadır. Halbuki mevsimlere bağlı iklimsel değişimler nedeniyle doğal olarak VPD genellikle, büyümeye mevsimi boyunca tek bir günde olduğundan daha geniş bir sınır içinde değişir. Ayrıca uygulamalı baz çizgisi, değişen su stresi düzeylerindeki tüm büyümeye devrelerini kapsayacaktır. Bu durumda baz çizgilerinin geliştirilmesi daha çok zaman alacaktır, ancak kullanılabilecek en iyi, uzun dönemli veriler elde edilecektir.

### Yöntemlerin Karşılaştırılması ve Sonuç

Teorik yöntemin üstün yanı, VPD'ye karşılık  $T_c-T_a$  ilişkisinin geliştirilmesi gereğinin olmamasıdır. Ancak bu yöntemde aerodinamik direnç ( $r_a$ ) ve taç örtü direnci ( $r_c$ ) değeri gereklidir. Bu parametrelerle ilişkin tahminler literatürden, veya bitki tacı, kuru ve ıslak termometre ile net radyasyon ölçümülerinden hesaplanan değerlerden bulunabilir.

Emprik yöntemin üstünlüğü, belirli bir bitki için alt baz çizgisinin bir gün içerisinde türetilebilmesi ve bitki tacı, kuru ve ıslak termometre sıcaklıklarının güneş öğlesinin merkez alındığı 6-8 saatlik bir periyotta oldukça sık (her 10 dakikada bir sıklığa kadar) ölçülererek belirlenebilmesidir. Böylece oransal olarak kısa bir zaman periyodunda genel olarak geniş bir VPD değişim aralığında ölçüm olanağı sağlanmış olur (27).

Teorik ve empirik yöntem arasındaki temel fark, empirik yöntemde  $T_c-T_a$  ve VPD arasındaki doğrusal ilişkinin  $r_c$ 'nin gün boyunca değiştigini belirtmesidir. Halbuki, teorik yönteme  $r_c$ 'nin sabit olduğu varsayılmaktadır. Ancak gerçek uygulamada, CWSI belirlenirken tarla ölçümleri genellikle güneş öğlesini 1-2 saat geçene dek yapılır ve  $r_c$  bu sınırlamalar altında sabit olarak dikkate alınabilir. Bu varsayımda kullanı-

nildiğında iki yöntem de sonuçta benzer CWSI verir. Tümüyle güneş ve tümüyle gölge koşullarda empirik yöntemde, r<sub>o</sub> değerlerinde ayarlama gereklmesine karşın her iki indeksin de çalışma için eşit iyilikte olduğu görülür (27).

Emprik yöntemin uzun dönemli verilerle uygulanması olan uygulamalı yöntem ise CWSI'nin doğruluk derecesini arttırmır. Normal uygulamada empirik baz çizgisi mevsim başında hesaplanır ve sözkonusu mevsimde sulama programlaması için kullanılır. Eğer mevsim boyunca elde edilecek verilerle belirlenen uygulamalı baz çizgisi başlangıçtaki empirik baz çizgisi ile uyumlu ise sorun yoktur. Eğer farklı ise hangisinin en iyi olduğu sonraki dönemde yapılacak deneme ile saptanabilir (17).

Sonuç olarak, infrared termometre teknigi ile bitki su stresi indeksinin belirlenmesinde, çiftçi düzeyinde uygulama kolaylığı açısından empirik yöntemin önerilebileceği söylenebilir.

#### Kaynaklar

1. Howell, T.A., Hatfield, J.L., Yamada, H., Davis, K.R., Evaluation of Cotton Canopy Temperature to Detect Crop Water Stress. Trans. ASAE, 27:84-88, 1984.
2. Reginato, R.J., Field Quantification of Crop Water Stress Trans. ASAE, 26: 772-775, 781, 1983.
3. Hiler, E.A., Clark, R.N., Stress Day Index to Characterize Effects of Water Stress on Crop Yields. Trans. ASAE, 14 : 757-761, 1971.
4. Hiler, E.A., Howell, T.A., Lewis, R.B., Boos, R.P., Irrigation Timing by the Stress Day Index Method. Trans. ASAE, 14:393-398, 1974.
5. Meron, M., Grimes, D.W., Phene, C.J., Davis, K.R., Pressure Chamber Procedures for Leaf Water Potential Measurements of Cotton. Irrig. Sci. 8:215-222, 1987.
6. Grimes, D.W., Yamada, H., Hughes, S.W., Climate-Normalized Cotton Leaf Water Potentials for Irrigation Scheduling. Agric. Water Manag., 12:293-304, 1987.

7. Ehrler, W.L., Cotton Leaf Temperatures as Related to Soil Water Depletion and Meteorological Factors. *Agron. J.*, 65: 404-409, 1973.
8. Ehrler, W.L., Idso, S.B., Jackson, R.D., Reginato, R.J., Diurnal Changes in Plant Water Potential and Canopy Temperature of Wheat as Affected by Drought. *Agron. J.*, 70:999-1004, 1978.
9. Idso, S.B., Reginato, R.J., Jackson, R.D., Pinter, P.J., Jr., Measuring Yield-Reducing Plant Water Potential Depression in Wheat by Infrared Thermometry. *Irrig. Sci.*, 2:205-212, 1981.
10. Jackson, R.D., Idso, S.B., Reginato, R.J., Pinter, P.J., Jr., Canopy Temperature as a Crop Water Stress Indicator. *Water Resour. Res.* 17:1133-1138., 1981.
11. Idso, S.B., Reginato, R.J., Radin, J.W., Leaf Diffusion Resistance and Photosynthesis in Cotton as Related to a Foliage Temperature Based Plant Water Stress Index. *Agric. Meteorol.*, 27:27-34, 1982.
12. Pinter, P.J., Jr., Reginato, R.J., A Thermal Infrared Technique for Monitoring Cotton Water Stress and Scheduling Irrigations. *Trans. ASAE*, 25:1651-1655, 1982.
13. Jackson, R.D., Canopy Temperature and Crop Water Stress, Advances in Irrigation, Vol. 1 (Ed. D. Hillel), Academic Press, New York, 43-85, 1982.
14. Idso, S.B., Jackson, R.D., Pinter, P.J., Jr., Reginato, R.J., Hatfield, J.L., Normalizing the Stress-Degree-Day Parameter for Environmental Variability. *Agric. Meteorol.*, 24:45-55, 1981.
15. Idso, S.B., Non-Water-Stressed Baselines: A Key to Measuring and Interpreting Plant water Stress. *Agric. Meteorol.*, 27:59-70, 1982.
16. Geiser, K.M., Slack, D.G., Allred, E.R., Stange, K.W., Irrigation Scheduling Using Crop Water Canopy-Air Temperature Difference. *Trans. ASAE*, 25:689-694, 1982.
17. Garrot, D.J., The User's Guide to Understanding the Crop

AG Multimeter Model 510B. Everest Interscience, Inc.  
Model 510B Infrared AG Multimeter Owner's Manual, 1990.

18. Monteith, J.L., Principles of Environmental Physics, Edward Arnold, London, 241 pp., 1973.
19. Jensen, M.E., Consumptive Use of Water and Irrigation Water Requirements, American Society of Civil Engineers, New York, 215 pp., 1974.
20. Howell, T.A., Jordan, W.R., Hiler, E.A., Evaporative Demand as a Plant Stress. Modification of Aerial Environment of Plants, Monogr. 2 (Ed. by B.J. Barfield and J.F. Gerber) 97-113, Amer. Soc. of Agric. Engineers, St. Joseph, Mich., 1979.
21. Howell, T.A., Musick, J.T., Tolka, J.A., Canopy Temperature of Irrigated Winter Wheat. Trans. ASAE, 29 : 1692-1698, 1706, 1986.
22. Idso, S.B., Stomatal Regulation of Evaporation from Well-Watered Plant Canopies: A New Synthesis. Agric. and Forest Meteorol., 27: 213-217, 1983.
23. O'Toole, J.C., Real, J., Estimation of Aerodynamic and Crop Resistances from Canopy Temperature. Agron. J., 78: 305-310, 1986.
24. Hipps, L.E., Asrar, G., Kanemasu, E.T., A Theoretically Based Normalization of Environmental Effects on Foliage Temperature. Agric. and Forest Meteorol., 35:113-122, 1985.
25. O'Toole, J.C., Hatfield, J.L., Effect of Wind on the Crop Water Stress Index Derived by Infrared Thermometry. Agron. J., 75:811-817, 1983.
26. Idso, S.B., Reginato, R.J., Reciosky, D.C., Hatfield, J.L., Determining Soil-Induced Plant Water Potential Depressions in Alfalfa by means of Infrared Thermometry. Agron. J., 73:826-830, 1981.
27. Reginato, R.J., Field Quantification of Crop Water Stress Trans. ASAE, 26: 772-775, 781, 1983.